



**Europäisches
Patentamt**

**European
Patent Office**

**Office européen
des brevets**

10872 U.S. PRO
10/005150



Bescheinigung

Certificate

Attestation

Die angehefteten Unterla-
gen stimmen mit der
ursprünglich eingereichten
Fassung der auf dem näch-
sten Blatt bezeichneten
europäischen Patentanmel-
dung überein.

The attached documents
are exact copies of the
European patent application
described on the following
page, as originally filed.

Les documents fixés à
cette attestation sont
conformes à la version
initialement déposée de
la demande de brevet
européen spécifiée à la
page suivante.

Patentanmeldung Nr. Patent application No. Demande de brevet n°

01105313.9

**CERTIFIED COPY OF
PRIORITY DOCUMENT**

Der Präsident des Europäischen Patentamts;
Im Auftrag

For the President of the European Patent Office

Le Président de l'Office européen des brevets
p.o.

I.L.C. HATTEN-HECKMAN

DEN HAAG, DEN
THE HAGUE, 15/10/01
LA HAYE, LE

This Page Blank (uspto)



Europäisches
Patentamt

European
Patent Office

Office européen
des brevets

Blatt 2 der Bescheinigung
Sheet 2 of the certificate
Page 2 de l'attestation

Anmeldung Nr.:
Application no.:
Demande n°: 01105313.9

Anmeldetag:
Date of filing:
Date de dépôt: 07/03/01

Anmelder:
Applicant(s):
Demandeur(s):
Gretag-MacBeth AG
8105 Regensdorf
SWITZERLAND

Bezeichnung der Erfindung:
Title of the invention:
Titre de l'invention:

Vorrichtung zur bildelementweisen Ausmessung eines flächigen Messobjekts

In Anspruch genommene Priorität(en) / Priority(ies) claimed / Priorité(s) revendiquée(s)

Staat: EP
State:
Pays:

Tag: 08/12/00
Date:
Date:

Aktenzeichen:
File no.
Numéro de dépôt:

EPA 00126493

Internationale Patentklassifikation:
International Patent classification:
Classification internationale des brevets:

/

Am Anmeldetag benannte Vertragsstaaten:
Contracting states designated at date of filing: AT/BE/CH/CY/DE/DK/ES/FI/FR/GB/GR/IE/IT/LI/LU/MC/NL/PT/SE/TR
Etats contractants désignés lors du dépôt:

Bemerkungen:
Remarks:
Remarques:

This Page Blank (uspto)

07. März 2001

Vorrichtung zur bildelementweisen Ausmessung eines flächigen Messobjekts

Die Erfindung betrifft eine Vorrichtung zur bildelementweisen fotoelektrischen Ausmessung eines flächigen Messobjekts gemäss dem Oberbegriff des unabhängigen Anspruchs.

5 Zur punktweisen fotoelektrischen Abtastung von flächigen Messobjekten werden vor allem in der grafischen Industrie sogenannte Scanner eingesetzt. Diese besitzen einen relativ zum Messobjekt in ein oder zwei Dimensionen beweglichen Messkopf, der die spektrale Remission jeweils eines Bildpunkts des Messobjekts mittels einer $0^\circ/45^\circ$ -Messgeometrie erfasst und in entsprechende elektrische Signale umwandelt. Es sind
10 auch schon mit einer Faseroptik ausgestattete Scanner bekannt, welche eine ganze Bildzeile auf einmal ausmessen können. Scanner, die ohne Relativbewegung zwischen Messkopf und Messobjekt eine grössere Messfläche punktweise mit für die Farbmessung ausreichender Genauigkeit und unter den für die Farbmessung allgemein üblichen, genormten geometrischen Verhältnissen ausmessen können, sind jedoch
15 nicht bekannt.

Zur Abtastung von Bildern z.B. für Aufzeichnungszwecke werden andererseits Video-Kameras eingesetzt, die mit einem zweidimensionalen Bildsensor ausgestattet sind, auf den das komplette abzutastende Bild mittels des Kamera-Objektivs abgebildet
20 wird, so dass keine Relativbewegung zwischen Kamera und Bild erforderlich ist. Der Bildsensor besteht in der Regel aus einer auf einen Chip integrierten zweidimensionalen Anordnung (Array) von Lichtwandlerelementen, üblicherweise auf CCD-Basis (charge coupled devices). Farbtaugliche Video-Kameras besitzen entweder mehrere Bildsensoren mit vorgeschalteten Farbfiltern oder einen Bildwandler mit integrierten
25 Farbfiltern. Die Auflösung der Abtastung ist durch die Anzahl der für jeden Farbkanal verfügbaren Lichtwandlerelemente und durch den Abbildungsmassstab gegeben.

Die geometrischen Bedingungen für die Farbmessung sind durch internationale Normen definiert. Für die üblicherweise verwendete $0^\circ/45^\circ$ -Messgeometrie soll die Beleuchtung unter $45^\circ \pm 5^\circ$ zur Normalen auf die Messfläche erfolgen und das remittierte
30

Messlicht unter einem Beobachtungswinkel von $0^\circ \pm 5^\circ$ zur Normalen auf die Messfläche aufgefangen werden. Der Strahlengang kann auch umgekehrt gewählt werden.

5 Für die Farbmessung im Bild müssen diese Messbedingungen für jeden Messpunkt des Messobjekts erfüllt sein. Mit herkömmlichen Video-Kameras ist dies unter praktisch realisierbaren Abmessungen nicht erreichbar, da die Abstände der Lichtquelle und der Kamera vom Messobjekt dafür viel zu gross sein müssten.

10 Durch die vorliegende Erfindung soll nun eine Messvorrichtung der gattungsgemäßen Art dahingehend verbessert werden, dass sie für Farbmessungen tauglich ist.

15 Die Lösung dieser der Erfindung zugrundeliegenden Aufgabe ergibt sich aus den im kennzeichnenden Teil des unabhängigen Anspruchs beschriebenen Merkmalen. Besonders vorteilhafte Ausgestaltungen und Weiterbildungen sind Gegenstand der abhängigen Ansprüche.

20 Durch die erfindungsgemässe Ausbildung der Vorrichtung mit einer Parallel-Beleuchtung und einer telezentrischen Abbildungsoptik sind die normierten geometrischen Verhältnisse für jeden Bildpunkt des Messobjekts erfüllt und es kann zur Ausmessung eine herkömmliche Video-Kamera mit CCD-Bildsensor eingesetzt werden, ohne dass die gesamte Anordnung unpraktikabel gross würde.

25 Ganz besonders vorteilhaft ist es, wenn für die Erzeugung der Parallel-Beleuchtung Fresnel-Linsen eingesetzt werden. Zu dem lassen sich auf diesen unmittelbar Verlaufsfilter anbringen, mittels welcher auf einfache Weise eine Homogenisierung der Ausleuchtung des Messobjekts erreicht werden kann.

30 Ein weiteres Problem bei der farbmetrischen Ausmessung grösserflächiger Messobjekte mittels einer Video-Kamera besteht darin, dass einerseits die optischen Abbildungsmittel mit vernünftigem Aufwand nicht ganz frei von geometrischen Verzerrungen realisierbar sind und mehr oder weniger ausgeprägte Reflexionsbilder erzeugen und dass andererseits aufgrund zwangsläufig fehlender Messblenden oder sonstiger Abschirmungsorgane Streulichteffekte zwischen den einzelnen Bildpunkten des Messobjekts auftreten und mitgemessen werden. Ferner sind insbesondere bei grösseren Messobjekten die Einfallswinkel des Messlichts auf die zur spektralen Aufspaltung eingesetzten Filter nicht in allen Bildpunkten gleich, wodurch auch spektrale Fehler auftreten.

35

Es ist daher eine weitere wichtige Aufgabe der vorliegenden Erfindung, Mittel und Wege aufzuzeigen, wie die genannten Störeffekte korrigiert werden können, so dass die Messdaten die für farbmétrische Anwendungen erforderliche Präzision aufweisen.

5

Die Lösung dieser weiteren Aufgabe der Erfindung ist durch die in den Ansprüchen 20 ff beschriebenen Korrekturmássnahmen gegeben. Ganz besonders zweckmässig ist es, wenn die die Korrekturmássnahmen realisierende Datenverarbeitungsstufe alle angeführten Korrekturmássnahmen durchführt, also eine Geometrie-Korrektur, eine Reflex-Korrektur, eine Streulicht-Korrektur, eine Weiss-Normalisierung, eine Rand-Weiss-Normalisierung und eine Spektral-Korrektur.

10

Im folgenden wird die Erfindung anhand der Zeichnung näher erläutert. Darin zeigen:

15

Fig. 1 eine schematische Darstellung eines ersten Ausführungsbeispiels der erfindungsgemässen Messvorrichtung,

Fig. 2 eine schematische Skizze einer Spektral-Video-Kamera eines zweiten Ausführungsbeispiels der erfindungsgemässen Messvorrichtung,

20

Fig. 3 eine Skizze zur Erläuterung der geometrischen Entzerrung der Daten des Messobjekts,

Fig. 3a einen vergrösserten Ausschnitt aus Fig. 3,

25

Figs. 4, 5 zwei Skizzen zur Erläuterung der Reflex-Korrektur,

Fig. 6 eine Skizze zur Erläuterung der Streulicht-Korrektur,

30

Fig. 6a einen vergrösserten Ausschnitt aus Fig. 6,

Figs. 7a,b zwei Testbilder mit je einem speziellen Kalibrierungselement,

Fig. 8 ein Testbild mit einem speziellen Streulicht-Element,

35

Fig. 8a das Streulicht-Element der Fig. 8 in vergrösserter Darstellung,

Fig. 9 ein Diagramm zur Erläuterung der Berechnung von Streulicht-Koeffizienten und

Fig. 10 eine schematische Zusammenstellung aller Korrekturmassnahmen.

5

Das in Figur 1 dargestellte erste Ausführungsbeispiel der erfindungsgemässen Messvorrichtung umfasst ein lichtdichtes Gehäuse 1 mit einem Messfenster 1a, eine Videokamera 2, eine vorzugsweise als Fresnel-Linse ausgebildete Telelinse 3, zwei Blitzlichtquellen 4 und 5, zwei Umlenkspiegel 41 und 51, zwei vorzugsweise als Fresnel-Linsen ausgebildete Beleuchtungslinsen 42 und 52, zwei an den Beleuchtungslinsen angeordnete Verlaufsfilter 43 und 53, ein Filterrad 6, einen Riemen-Antrieb 61, 62, einen mit der Achse 63 des Filterrads 6 verbundenen Winkelkodierer 64 mit zugehörigem Sensor 65, eine Datenverarbeitungsstufe 7 und eine zentrale Ablaufsteuerung 8. Die Datenverarbeitungsstufe 7 und die Ablaufsteuerung 8 sind vorzugsweise durch einen digitalen Rechner realisiert und können selbstverständlich auch ausserhalb des Gehäuses 1 angeordnet sein.

15

Die Video-Kamera 2 ist an sich konventionell aufgebaut und umfasst als für die vorliegende Erfindung relevante Teile ein Standard-Abbildungsobjektiv 21, einen Bildsensor 22 in Form einer zweidimensionalen Anordnung von Lichtwandlerelementen, insbesondere sog. CCD-Elementen (charge coupled devices), sowie die übliche Signalaufbereitungselektronik 23, welche die vom Bildsensor 22 erzeugten elektrischen Signale ausliest, verstärkt und digitalisiert und sie am Ausgang der Video-Kamera 2 als digitale Rohmessdaten 71 zur Verfügung stellt. Der Bildsensor 22 kann beispielsweise etwa 300000 einzelne Lichtwandlerelemente mit einer typischen Grösse von etwa 0,01 mm aufweisen.

20

25

Das Filterrad 6 ist an seinem Umfangsrand mit 16 schmalbandigen Farbfiltern 66 sowie einem infrarot durchlässigen Fenster und einem undurchlässigen Bereich versehen. Jedes als Bandpassfilter ausgebildete Farbfilter 66 besitzt eine Bandbreite von etwa 20 nm, und insgesamt decken die Farbfilter 66 den sichtbaren Spektralbereich von im wesentlichen etwa 400-700 nm ab. Das Filterrad 6 ist so vor der Video-Kamera 2 angeordnet, dass seine Farbfilter 66 durch entsprechende Drehung des Filterrads selektiv vor das Abbildungsobjektiv 21 positioniert werden können. Die Positionierung der Farbfilter 66 wird in an sich bekannter Weise durch die Ablaufsteuerung 8 gesteuert.

30

35

- 5 -

Das auszumessende Messobjekt M befindet sich auf einer Unterlage 9 vor dem Messfenster 1a des Gehäuses 1. Die Telelinse 3 liegt zwischen dem Messfenster 1a und dem Abbildungsobjektiv 21 der Video-Kamera 2. Ihr Brennpunkt liegt ca. in der Eintrittsblende 21a des Kamera-Objektivs 21. Das Kamera-Objektiv 21 bildet zusammen mit der Telelinse 3 eine telezentrische Abbildungsoptik, welche jeden Punkt des Messobjekts M unter im wesentlichen demselben Beobachtungswinkel von im wesentlichen 0° "sieht" und auf die Lichtwandlerelementanordnung bzw. den Bildsensor 22 der Video-Kamera 2 abbildet. Der für alle Bildpunkte des Messobjekts M im wesentlichen gleiche Öffnungswinkel (ω) ist durch die Abmessungen der Eintrittsblende 21a des Kamera-Objektivs 21 bestimmt und beträgt vorzugsweise maximal etwa 5° . Durch die Telelinse 3 sieht das Kamera-Objektiv 21 ein virtuelles Messobjekt M' und ist in an sich bekannter Weise auf dieses dimensioniert und fokussiert.

Die Grösse der abgetasteten Bildpunkte des Messobjekts M ist durch die Auflösung des Bildsensors 22 der Video-Kamera 2 sowie durch den Abbildungsmassstab der telezentrischen Abbildungsoptik 3-21 gegeben.

Die beiden Blitzlichtquellen 4 und 5 sind jeweils im Brennpunkt der Beleuchtungslinsen 42 und 52 angeordnet, so dass das Messobjekt M mit zwei parallelen Strahlenbündeln 44 und 54 beleuchtet wird. Die Anordnung ist so getroffen, dass die Einfallswinkel α der beiden parallelen Strahlenbündel im wesentlichen $45^\circ \pm 5^\circ$ zur optischen Achse der Abbildungsoptik bzw. zur Normalen 31 auf das Messobjekt M betragen. Damit sind die in internationalen Normen für die Farbmessung definierten geometrischen Bedingungen erfüllt.

Um eine homogene Beleuchtungsstärke über die gesamte beleuchtete Fläche des Messobjekts M zu erreichen, sind die beiden Verlaufsfiler 43 und 53 vorgesehen. Diese weisen eine von aussen nach innen abnehmende Lichtdurchlässigkeit aus, welche in an sich bekannter Weise den unvermeidbaren Randabfall der Lichtintensität der Strahlenbündel kompensieren. Die Verlaufsfiler können wie in der grafischen Industrie üblich aus einem gerasterten Film bestehen, wobei sich die Flächenbedeckungen (Grössen) der einzelnen Rasterpunkte aus der erforderlichen Lichtabschwächung bestimmt. Die beiden Verlaufsfiler 43 und 53 sind vorzugsweise direkt auf die Fresnel-Linsen 42 und 52 aufgebracht, können aber selbstverständlich auch anderen Orts im Beleuchtungsstrahlengang angeordnet sein.

Im in Figur 1 gezeigten Ausführungsbeispiel ist die Video-Kamera 2 als Schwarz/-Weiss-Kamera ausgebildet, d.h. ihr Bildsensor 22 kann selbst keine Farbseparation durchführen. Die spektrale Aufteilung des vom Messobjekt M remittierten Messlichts erfolgt hier sequentiell durch die vor dem Kamera-Objektiv 21 in den Abbildungsstrahlengang 32 einschwenkbaren Bandpassfilter 66.

Für die Ausmessung des Messobjekts werden die einzelnen Farb-Bandpassfilter 66 des Filterrads 6 sowie ggf. das infrarot-durchlässige Fenster und der undurchlässige Bereich des Filterrads nacheinander in den Strahlengang eingeschwenkt und dabei gleichzeitig jeweils die Blitzlichtquellen 4 und 5 aktiviert. Der Bildsensor 22 empfängt jeweils das vom Messobjekt remittierte Messlicht und wandelt dieses in entsprechende elektrische Signale um. Diese werden von der Signalaufbereitungselektronik ausgelesen, verstärkt und digitalisiert. Nach einem vollständigen Messzyklus liegen in Form der digitalen Rohmessdaten 71 sechzehn schmalbandige Farbauszüge des Messobjekts vor, die in ihrer Gesamtheit die (diskreten) Remissionsspektren der einzelnen abgetasteten Bildpunkte des Messobjekts darstellen. Zusätzlich liegen ggf. für jeden Bildpunkt noch ein Dunkelmesswert und Infrarotmesswerte vor, welche für Referenzzwecke verwendet werden können.

Unter Verwendung eines Bildsensors mit beispielsweise (rund) 300000 Lichtwandlelementen umfassen die Rohmessdaten $300000 * 16$ bzw. $300000 * 18$ einzelne Messwerte. Die Rohmessdaten 71 werden der Datenverarbeitungsstufe 7 zugeführt und in dieser nach verschiedenen Gesichtspunkten korrigiert. Das Ergebnis dieser Korrektur-Operationen sind korrigierte Bilddaten 72, welche dann für die weitere Verwendung bzw. Auswertung zur Verfügung stehen.

Die Spektralcharakteristik von Interferenzfiltern ist abhängig vom Eintrittswinkel der Lichtstrahlen. Dieser Winkel ist nicht konstant, sondern abhängig von der Position des gemessenen Bildpunkts auf dem Messobjekt. Er lässt sich jedoch aus der Position des jeweiligen Bildpunkts berechnen, und daraus kann wiederum die tatsächlich wirk-same Filtercharakteristik für die betreffende Bildpunktposition bestimmt werden. Durch Interpolation können für die nominellen Wellenlängen, z.B. 400, 420, 440 ... 680, 700 nm, die Spektralwerte bestimmt werden. Auf diese Weise kann die Winkelabhängigkeit der Filtercharakteristiken rechnerisch korrigiert werden. Näheres folgt noch weiter unten.

Im vorstehenden Ausführungsbeispiel wird das Messobjekt M (in diskreten Schritten) spektral ausgemessen. Dies ergibt universelle Messdaten, welche für beliebige farbmetrische Auswertungen herangezogen werden können. Anstelle des vollständigen Spektrums können aber z.B. auch nur einige Farbauszüge gemessen werden, wofür
5 dann entsprechend weniger Farbfilter erforderlich wären. Beispielsweise könnten etwa die genormten R,G,B-Filter oder X,Y,Z-Filter gemäss CIE verwendet werden. Das Ergebnis dieser Messungen wären dann R,G,B-Werte bzw. X,Y,Z-Werte für jeden einzelnen Bildpunkt des Messobjekts M.

10 Anstelle der sequentiellen Anordnung mit dem Filterrad 6 könnte in einem alternativen Ausführungsbeispiel der erfindungsgemässen Messvorrichtung auch eine simultane Anordnung vorgesehen sein. Eine solche kann beispielsweise unter Verwendung einer farbtauglichen Video-Kamera bzw. eines farbtauglichen Bildsensors realisiert
15 werden. Farbtaugliche Bildsensoren haben typischerweise integrierte Farbfilter, die unmittelbar auf jedem Lichtwandlerelement angeordnet sind. Bei gleicher Anzahl von Lichtwandlerelementen erniedrigt sich dabei aber die erreichbare Auflösung und die Lichtempfindlichkeit um einen der Anzahl unterschiedlicher Farbfilter entsprechenden Faktor (üblicherweise 3).

20 Für den Fall von R,G,B-Filtern lässt sich eine gegenüber klassischen Bildsensoren höhere Bildauflösung dadurch erreichen, dass für die einzelnen Farben unterschiedliche Anzahlen von Lichtwandlerelementen vorgesehen sind. Beispielsweise können doppelt so viele Lichtwandlerelemente mit einem Grün-Filter als Lichtwandlerelemente mit einem Rotfilter bzw. einem Blaufilter vorgesehen sein. Dies entspricht dem
25 grösseren Auflösungsvermögen des menschlichen Auges für grün gegenüber rot und blau. Die Umrechnung der mit einer solchen Anordnung gemessenen R,G,B-Messwerte in Farbmesszahlen gemäss CIE ist allerdings nur angenähert möglich.

Eine analoge Anordnung ist möglich, wenn anstelle der R,G,B-Filter solche mit den
30 durch die CIE genormten X,Y,Z-Spektralcharakteristiken eingesetzt werden. Es ist jedoch schwierig, alle diese Filtercharakteristiken auf einem einzigen Chip genügend genau herzustellen. Zudem gelten die unter Verwendung solcher Filter ermittelten Farbmesszahlen nur für die bei der Messung verwendete physikalische Lichtart. Die Berechnung der Farbmesszahlen für beliebige Lichtarten, wie dies bei einer spektra-
35 len Messung erfolgen kann, ist nicht möglich. Auch ist z.B. eine Farbrezeptur basierend nur auf X,Y,Z-Messwerten gemäss CIE nicht möglich. Eine verbesserte Auflösung kann analog der vorstehend beschriebenen R,G,B-Anordnung erreicht werden,

- 8 -

indem doppelt so viele Lichtwandlerelemente mit einem Y-Filter ausgestattet werden als mit einem X- bzw. einem Z-Filter.

5 Theoretisch wäre es möglich, 16 unterschiedliche schmalbandige Farbfilter in den Bildsensor zu integrieren, so dass damit direkt eine spektrale Messung möglich würde. Allerdings ist die praktische Herstellung ausreichend schmalbandiger und so vieler unterschiedlicher (Interferenz-) Farbfilter direkt auf den Lichtwandlerelementen eines einzigen Chips technologisch sehr schwierig. Ausserdem würde die Bildauflösung und die Lichtempfindlichkeit auf 1/16 gegenüber einem herkömmlichen (farb-
10 neutralen) Bildsensor sinken.

Eine andere Möglichkeit zur simultanen Messung des gesamten Spektrums besteht gemäss einem weiteren Aspekt der Erfindung in der Verwendung mehrerer Video-Kameras, von denen jede einen schmalen Spektralbereich von etwa 20 nm Bandbreite
15 misst und die z.B. in einer 4*4 Matrix um die optische Achse der Telelinse gruppiert sind. Eine solche Anordnung ermöglicht die volle Auflösung der eingesetzten Bildsensoren und hat auch die volle Lichtempfindlichkeit. Nachteilig ist dabei allerdings, dass keine exakte parallele telezentrische Abbildung für alle Kameras möglich ist. Auch haben die Kameras infolge der exzentrisch versetzten Anordnung unterschiedli-
20 che geometrische Verzeichnungen. Diese können jedoch rechnerisch durch eine entsprechende Transformation der Bildkoordinaten korrigiert werden.

Gemäss einem weiteren Ausführungsbeispiel der erfindungsgemässen Messvorrichtung kann eine simultane Spektralmessung durch den Einsatz einer speziell ausgebildeten Spektral-Video-Kamera realisiert werden. Ein Prinzip-Schema einer solchen
25 Spektral-Video-Kamera ist in Figur 2 dargestellt.

Das wesentlichste Merkmal der als Ganze mit 200 bezeichneten Kamera besteht darin, dass sie nicht nur einen einzigen sondern 16 gleichartige Bildsensoren 221-236
30 und entsprechende zugeordnete Signalaufbereitungselektroniken 241-256 sowie eine im wesentlichen durch Interferenzspiegel realisierte farbselektive Strahlenteileranordnung 261-291 aufweist, welche das vom Abbildungsobjektiv 210 der Kamera 200 kommende Messlicht in 16 schmalbandige Spektralbereiche aufteilt und jeden Spektralbereich auf je einen der Bildsensoren 221-236 lenkt. Die Signalaufbereitungselek-
35 troniken 241-256 können selbstverständlich auch zu einer einzigen Einheit zusammengefasst sein.

- 9 -

Da es in der Praxis schwierig ist, die Wellenlängenbereichsübergänge von Interferenzspiegeln ausreichend schmalbandig auszuführen, wird das Messlicht gemäss einem weiteren Aspekt der Erfindung zuerst mittels dreier halbdurchlässiger Spiegel 261-263 in an sich bekannter Weise farbneutral in vier Kanäle K_1 - K_4 zu je 25% Intensität aufgesplittet. In jedem dieser vier Kanäle K_1 - K_4 sind drei farbselektive Strahlenteilerspiegel 264-266, 267-269, 270-272 und 273-275 angeordnet, welche jeden Kanal in vier Spektralbereiche aufteilen. Zur sauberen Bandbreitenbegrenzung und exakten Anpassung der Spektralcharakteristik befinden sich nach 8 dieser farbselektiven Strahlenteilerspiegel je zwei Bandpassfilter 276-291 mit einer Bandbreite von etwa 20 nm. Insgesamt decken die Spektralbereiche bzw. Bandpassfilter den Wellenlängenbereich von 400-700 nm ab. Unmittelbar nach den Bandpassfiltern sind die Bildsensoren 221-236 angeordnet.

Die Tabelle 1 zeigt die Übergangswellenlängen der beispielsweise verwendeten farbselektiven Strahlenteilerspiegel 264-266, 267-269, 270-272 und 273-275 und die Mittenwellenlängen der jeweils nachgeschalteten Bandpassfilter 276-291.

- 10 -

Strahlenteiler- spiegel	Übergangs- wellenlänge [nm]	Bandpassfilter	Mitten- wellenlänge [nm]
264	520		
265	440	276	400
		277	480
266	600	278	640
		279	560
267	540		
268	460	280	420
		281	500
269	620	282	620
		283	580
270	560		
271	480	284	440
		285	520
272	640	286	680
		287	600
273	580		
274	500	288	460
		289	540
275	660	290	700
		291	620

Tabelle 1

- 11 -

Die farbneutralen halbdurchlässigen Spiegel sind vorzugsweise in an sich bekannter Weise durch Grenzflächen von im wesentlichen etwa halbwürfelförmigen Glasprismen realisiert. In analoger Weise sind die durch Interferenzfilter realisierten farbselektiven Strahlenteilerspiegel auf Grenzflächen von Glasprismen aufgebracht. Die Bandpassfilter sind ebenfalls direkt auf den Glasprismen aufgebracht, und die Bildsensoren sind unmittelbar an den Glasprismen montiert. Die einzelnen Glasprismen sind mit optischem Kontakt aneinandergesetzt, so dass durch Medium-Übergänge bedingte Verluste vermieden werden. Die Glasprismen sind räumlich gegenseitig so angeordnet und orientiert, dass eine kompakte Konfiguration entsteht und alle Bildsensoren Platz haben.

Der Strahlenteiler kann auch direkt anschliessend an die Telelinse angeordnet werden. Es braucht dann zwar für jeden Kanal ein Objektiv, dafür sind aber bei einer solchen Anordnung die kleineren Öffnungswinkel vorteilhaft.

Mit idealen Strahlenteilerspiegeln in einer 1-2-4-8-Anordnung ist es im Prinzip möglich, das Spektrum in 16 Spektralbereiche zu je 20 nm Bandbreite verlustfrei aufzuteilen, so dass jeder Bildsensor 100% Licht (seines Wellenlängenbereichs) bekommt. Die Bandcharakteristiken werden dabei allein durch die Spiegelinterferenzschichten bestimmt, es sind also keine zusätzlichen Bandpassfilter erforderlich.

Die Tabelle 2 zeigt die Übergangswellenlängen einer solchen 1-2-4-8-Anordnung von (idealen) Strahlenteilerspiegeln sowie die Mittenwellenlängen der resultierenden Spektralbereiche.

- 12 -

Übergangswellenlängen [nm] Interferenz-Strahlenteiler				Mittenwellenlängen [nm] Spektralbereiche	
550	470	430	410	400	
			450	420	
		510	490	440	
			530	460	
				480	
	630	590	570	500	
			610	520	
		670	650	560	
			690	580	
				600	
				640	
				660	
				680	
				700	

Tabelle 2

Eine Simultan-Video-Kamera mit 16 Spektralbereichen ist recht aufwendig in der Herstellung. Ein Kompromiss zwischen einer solchen Spektral-Kamera und einer X,Y,Z-Dreibereichskamera ist eine Kamera mit z.B. 7 Spektralbereichen, die mit entsprechenden Filtern aufgebaut werden kann. Fünf Filter haben dabei eine Bandbreite von je 30 nm und Mittenwellenlängen von 470, 500, 530, 560 und 590 nm. Ein Filter überdeckt den Wellenlängenbereich von 400-470 nm und bildet im Bereich von 400-450 nm die Z-Charakteristik gemäss CIE nach. Ein siebtes Filter überdeckt den Wellenlängenbereich von 590-700 nm und bildet im Bereich von 620-700 nm die X-Charakteristik gemäss CIE nach. Mit den genannten Filtern lassen sich die X,Y,Z-Charakteristiken gemäss CIE rechnerisch gut nachbilden, was für eine absolut genaue Farbmessung wichtig ist. Es kann noch ein weiteres Filter vorgesehen sein, welches im Infrarot-Bereich liegt und daher nicht zur Bestimmung von Farbmesszahlen verwendet werden kann. Dieses Infrarot-Filter ermöglicht aber in an sich bekannter Weise weitergehende Aufschlüsse über das Messobjekt, z.B. darüber, ob ein Bildpunkt schwarz erscheint durch den Überdruck der drei Buntfarben Cyan, Magenta und Gelb oder ob er mit schwarzer Druckfarbe bedruckt ist.

Die (beispielsweise rund $300000 * 16$ bzw. $300000 * 18$ einzelne Messwerte umfassenden) Rohmessdaten 71 werden, wie schon erwähnt, der Datenverarbeitungsstufe 7 zugeführt und in dieser nach verschiedenen Gesichtspunkten korrigiert. Das Ergebnis dieser diversen Korrektur-Operationen sind korrigierte Bilddaten 72, welche dann für die weitere Verwendung zur Verfügung stehen.

Vor den nachstehend beschriebenen eigentlichen Korrekturoperationen in der Datenverarbeitungsstufe 7 werden die Rohmessdaten 71 selbstverständlich noch bezüglich des Bildsensors 22 vorkorrigiert, indem die Dunkelmesswerte abgezogen und die einzelnen CCD-Elemente des Bildsensors 22 linearisiert werden. Diese Vorkorrektur ist bei Messungen mit Bildsensoren, speziell CCD-Bildsensoren allgemein bekannt und üblich und wird daher im folgenden nicht näher erläutert.

Geometriekorrektur:

Das optische Abbildungssystem der Messvorrichtung ist in der Regel nicht absolut perfekt, sondern verursacht eine (idealerweise möglichst geringfügige) geometrische Verzerrung, die vor allen weiteren Operationen korrigiert werden muss. Fig. 3 veranschaulicht die diesbezügliche Vorgehensweise.

Mit der Messvorrichtung wird ein Testbild ausgemessen, welches ein Testmuster in Form eines rechteckigen Rahmens und ein mittig im Rahmen angeordneten Kreuzes aufweist. Die Eckpunkte des Rahmens und die Schnittpunkte des Rahmens mit dem Kreuz definieren neun Referenzpunkte, welche zur Bestimmung der geometrischen Verzerrungen herangezogen werden. In der Fig.3 ist die theoretische Position und Form des Testmusters mit 300 bezeichnet, die entsprechenden Referenzpunkte sind mit 301 - 309 bezeichnet. Das tatsächlich gemessene (und durch das Abbildungssystem verzerrte) Testmuster ist mit dem Bezugszeichen 310 versehen, die entsprechenden Referenzpunkte sind mit 311 - 319 bezeichnet. Wie man aus (der stark übertrieben Darstellung) der Figur 3 erkennt, verursacht das Abbildungssystem im Beispiel eine Positionsverschiebung in zwei Dimensionen sowie eine Trapez-Verzerrung.

Nun werden für jeden der neun Referenzpunkte 311 - 319 die Positionsabweichungen Δx und Δy gegenüber den Sollpositionen (Punkte 301 - 309) bestimmt, wie dies anhand der Fig. 3a deutlich wird. Im nächsten Schritt werden anhand der Positionsabweichungen der neun Referenzpunkte durch Interpolation die Positionsabweichungen für jeden einzelnen Bildpunkt des gesamten Testbilds berechnet. Erfahrungsgemäss sind die Positionsabweichungen nahe beieinander liegender Bildpunkte nicht sehr unterschiedlich. Gemäss einem Aspekt der Erfindung werden daher jeweils mehrere, z.B. 8×8 beieinanderliegende Bildpunkte zu Geometriekorrekturbereichen zusammengefasst und nur die Positionsabweichungen für diese Geometriekorrekturbereiche berechnet. Bei angenommenen insgesamt 480×640 Bildpunkten ergibt dies beispielsweise $60 \times 80 = 4800$ Bereiche. Die (berechneten) Positionsabweichungen Δx und Δy dieser 4800 Geometriekorrekturbereiche werden in einer Geometriekorrekturtabelle abgespeichert. Ein Beispiel einer solchen Geometriekorrekturtabelle ist in der Tabelle 3 ausschnittsweise dargestellt (Δx - und Δy -Werte willkürlich).

Selbstverständlich kann zur Ermittlung der geometrischen Verzerrung des Abbildungssystems auch ein anderes Testmuster verwendet werden.

Für die geometrische Korrektur des Messobjekts wird für jeden Bildpunkt (anhand seiner Bildpunktkoordinaten) der Geometriekorrekturbereich festgestellt, zu welchem er gehört, und dann aus der Geometriekorrekturtabelle die Positionsabweichung Δx und Δy für den betreffenden Geometriekorrekturbereich entnommen. Die eigentliche Korrektur erfolgt dann in an sich bekannter Weise dadurch, dass der Messwert des betreffenden Bildpunkts durch den Messwert des um die Positionsabweichung ver-

- 15 -

setzten Bildpunkts (bzw. bei nicht ganzzahligen Pixel-Abständen eines aus den Umgebungspunkten interpolierten Wertes) ersetzt wird.

Bereich Nr.:	Bildpunkte:	Δx (in Pixel):	Δy (in Pixel):
1	x1...x8, y1...y8	3,25	- 5.75
2	x9...x16, y1...y8	3.2	- 5.7
u.s.w.	u.s.w.	u.s.w.	u.s.w.

Tabelle 3

Nach der geometrischen Entzerrung des Messobjekts erfolgen die nachstehend erläuterten weiteren Korrekturmassnahmen, welche alle für jeden einzelnen Spektralkanal und jeweils in jedem Spektralkanal separat durchgeführt werden.

Eine erste wichtige Korrekturmassnahme besteht in einer Kontrast-Korrektur. Bedingt durch Eigenschaften realer (d.h. nicht-idealer) Objektive, Filter, Abschlussfenster des Bildsensors etc. liefert jeder Bildpunkt des Messobjekts auch einen nicht vernachlässigbaren Beitrag zur Helligkeit aller anderen Bildpunkte. Diese Beiträge sind einerseits abstandsabhängig und andererseits lageabhängig und insgesamt so gross, dass die geforderte Messgenauigkeit ($< 1 \text{ dL}^*$) nicht erreichbar ist. (dL^* ist die Einheit des Helligkeitsfehlers im CIE- $L^*a^*b^*$ System.) Hier setzt nun die Kontrast-Korrektur ein.

Die Kontrast-Korrektur umfasst mindestens eine sog. Streulicht-Korrektur, bei der für jeden Bildpunkt der (abstandsabhängige) Streulichteinfluss der übrigen Bildpunkte auf den betreffenden Bildpunkt abgezogen wird. Der dafür (nach konventionellen Methoden) erforderliche Rechenaufwand wäre enorm und unpraktikabel (bei angenommenen 300'000 Bildpunkten 90 Milliarden Multiplikationen und ebensoviele Additionen sowie die einmalige Bestimmung der 90 Milliarden Multiplikationsfaktoren). Es wird daher gemäss einem wesentlichen Aspekt der Erfindung für die Streulicht-Korrektur nur ein verhältnismässig kleiner Umgebungsbereich (z.B. 16×16 Pixel) des jeweiligen Bildpunkts herangezogen und die Korrektur nur in einem inneren Kernbereich (z.B. 8×8 Pixel) dieses Umgebungsbereichs mit voller Auflösung durchgeführt. Ausserhalb dieses Bereichs erfolgt die Korrektur mit binär abnehmender Auflösung. Näheres ist weiter unten noch ausgeführt.

Vorzugsweise umfasst die Kontrast-Korrektur auch noch eine (vorangehende) sog. Reflex-Korrektur. Bei dieser - eine spezielle Form der Streulicht-Korrektur darstel-

- 16 -

lenden - Korrekturmassnahme werden insbesondere vom Kamera-Objektiv erzeugte, punktsymmetrische Reflexionsbilder ("Geister-Bilder") von den Messdaten des Messobjekts abgezogen. Die (hauptsächlich lageabhängige) Reflex-Korrektur erfolgt anhand von aus Test-Bildern ermittelten Reflexkorrekturkoeffizienten und wird ebenfalls weiter unten noch näher erläutert. Die Reflex-Korrektur wird vor der Streulicht-Korrektur durchgeführt.

Weissnormalisierung:

10 Eine weitere wichtige Korrekturmassnahme besteht in einer Weissnormalisierung. Auch wenn die Bildausleuchtung des Messobjekts möglichst konstant und homogen erfolgt, ist zur exakten Remissionsmessung eine an sich bekannte Weissnormalisierung mit Hilfe eines Weissreferenzbildes erforderlich. Als Weissreferenzbild wird die mit dem Bildsensor 22 gemachte, wie vorstehend erläutert Streulicht-korrigierte und
15 abgespeicherte Aufnahme (gemessene Remissionswerte) eines homogen weissen (körperlichen) Bildes mit (z.B. mittels eines separaten Spektralfotometers ermittelten) bekannten Referenz-Remissionswerten in jedem Spektralkanal verstanden. Das homogen weisse körperliche Bild kann als Bestandteil der Messvorrichtung ausgebildet sein und in der Ebene des Messobjekts in den Messstrahlengang einbringbar bzw.
20 wieder aus diesem entfernbar angeordnet sein.

Zur Weissnormalisierung wird für jedes Bildelement (in jedem Spektralkanal) der Quotient des Remissionswerts des Messobjekts durch den entsprechenden (abgespeicherten) Remissionswert des Weissreferenzbildes berechnet. Das Ergebnis sind normalisierte Remissionswerte für jedes Bildelement in jedem Farbkanal. Absolute Remissionswerte erhält man durch Multiplikation der so normalisierten Remissionswerte mit den entsprechenden (bekannten) Referenz-Remissionswerten (absolute Weiss-Kalibrierungswerte) des homogenen weissen (körperlichen) Bilds. Die Weissnormalisierung ist an sich eine bekannte Korrekturmassnahme und bedarf deshalb
25
30 keiner näheren Erläuterung.

Rand-Weissnormalisierung:

Ein weiterer wichtiger Korrekturschritt nach der Kontrast-Korrektur bzw. nach der Weissnormalisierung besteht in einer sog. Rand-Weiss-Normalisierung. Diese hat zum Ziel, die in der Praxis stets vorhandenen integralen Beleuchtungsschwankungen von Messobjektbelichtung zu Messobjektbelichtung zu kompensieren. Herangezogen

wird dazu ein definierter Randbereich des schon im Zusammenhang mit der Weiss-normalisierung erwähnten homogen weissen (körperlichen) Bilds oder eine entsprechende homogen weisse Objekt-Maske mit vorzugsweise gleichem Weiss-Ton wie das Bild. Alternativ kann ein das Messobjekt abschliessender weisser Randbereich
5 desselben herangezogen werden. Falls der Randbereich des homogen weissen körperlichen Bilds verwendet wird, kann dieser gleichzeitig als Objekt-Maske dienen.

Aus den aktuell gemessenen Remissionswerten der zum herangezogenen Randbereich gehörenden Bildelemente (Pixel) wird die aktuelle mittlere Helligkeit (Mittelwert der
10 Remissionswerte) des Randbereichs bestimmt. Ferner wird (aus den abgespeicherten Daten) die entsprechende mittlere Helligkeit für einen korrespondierenden Randbereich des Weissreferenzbilds bestimmt. Der Quotient der mittleren Helligkeiten des Randbereichs des Weissreferenzbilds und des aktuell gemessenen Randbereichs wird als Korrekturfaktor verwendet, mit welchem bei der Rand-Weiss-Normalisierung die
15 Messobjekt-Messdaten multipliziert werden, so dass die mittlere Rand-Weiss-Helligkeit der aktuellen Messung nach der Rand-Weiss-Normalisierung mit derjenigen des Weissreferenzbilds übereinstimmt. Durch die Rand-Weiss-Normalisierung wird die mittlere Helligkeit der Rand-Weiss-Bereiche auf den Weiss-Kalibrierungswert gehoben bzw. gesenkt, und integrale Beleuchtungsschwankungen bei den einzelnen Mess-
20 objektbelichtungen werden auf diese Weise kompensiert.

Die so korrigierten Bilddaten können dann in beliebiger Weise ausgewertet bzw. weiter verarbeitet werden. Insbesondere können daraus in an sich bekannter Weise Farbmasszahlen der einzelnen Bildpunkte des Messobjekts errechnet und z.B. zur
25 Steuerung einer Druckmaschine herangezogen werden.

Reflexkorrektur:

Wie schon erwähnt, erzeugt die Abbildungsoptik, speziell das Objektiv der CCD-
30 Kamera, ein Reflexionsbild, welches im allgemeinen bezüglich der optischen Achse bzw. bezüglich des Bildmittelpunkts punktsymmetrisch zum eigentlichen Bildinhalt liegt. Das Reflexionsbild ist zwar relativ lichtschwach (Grössenordnung 0,2% der Helligkeit des Ausgangsbilds), aber doch deutlich feststellbar. Ausserdem ist das Reflexionsbild unscharf. Je nach Zentrierung der Linsen bzw. Objektive des Abbil-
35 dungssystems kann das Symmetriezentrum auch leicht ausserhalb des Bildmittelpunkts liegen und ferner auch das Reflexionsbild etwas kleiner oder auch etwas grösser als das Ausgangsbild sein. In Fig. 4 ist die mit der Messvorrichtung erzeugte

Aufnahme eines Messobjekts dargestellt, welches ein einzelnes helles Dreieck 340 aufweist, sonst aber überall schwarz ist. Der Bildmittelpunkt ist mit 341 bezeichnet. Wie man erkennt, enthält die Aufnahme ein Reflexionsbild 342, das bezüglich eines hier etwas neben dem Bildmittelpunkt 341 liegenden Symmetriezentrums 343 punktsymmetrisch zum Dreieck 340 liegt. Im gewählten Beispiel ist das Reflexionsbild 342 etwa gleich gross wie das Dreieck 340, die Vergrösserung beträgt also 1,0. Das Reflexionsbild 342 ist relativ unscharf, was in der Fig. 4 durch die dreifache und gestrichelte Darstellung angedeutet ist. Die Helligkeit des Reflexionsbilds 342 beträgt etwa 0,2% der Helligkeit des Dreiecks 340.

10

Messungen an verschiedenen Testbildern der in Figur 4 gezeigten Art haben ergeben, dass (für eine gegebene Messvorrichtung) die Helligkeit des Reflexionsbilds nur geringfügig abstandsabhängig ist und die Abstandsabhängigkeit mit für die Praxis ausreichender Genauigkeit linear angenähert werden kann. Beispielsweise beträgt die Helligkeit des Reflexionsbilds in den vom Symmetriezentrum entferntesten Bildpunkten ca. 0,25% und in der Nähe des Symmetriezentrums ca. 0,2% der Helligkeit der entsprechenden Bildpunkte des Originalbilds. Die Unschärfe des Reflexionsbilds entspricht einer Tiefpassfilterung mit etwa ± 56 bis 64 Pixel Breite.

15

Zur Vorbereitung der Reflexionskorrektur werden empirisch durch Ausmessung mehrerer Testbilder die Lage des Symmetriezentrums 343 des Reflexionsbilds sowie die relativen Helligkeiten des Reflexionsbilds im zentralen und im peripheren Bildbereich und ein eventueller Vergrösserungs- bzw. Verkleinerungsfaktor als Korrektur-Parameter ermittelt.

20

Mit diesen empirischen Korrektur-Parametern wird dann die Reflex-Korrektur so durchgeführt, dass aus dem gemessenen Bild durch Spiegelung um das Symmetriezentrum und Tiefpassfilterung ("Verunschärfung bzw. "Verschmierung), ggf. Vergrösserung bzw. Verkleinerung sowie (linear zwischen den Extremwerten interpolierte) abstandsabhängige Reduktion der Helligkeiten ein künstliches Reflexionsbild erzeugt und dieses dann vom Ausgangsbild abgezogen wird. Die Fig. 5 verdeutlicht dies. Das durch die unkorrigierten Messdaten dargestellte Bild ist mit 350, das berechnete "künstliche" Reflexionsbild mit 351 und das Reflex-korrigierte Bild mit 352 bezeichnet. Die Tiefpassfilterung erfolgt in an sich bekannter Weise durch laufende Mittelwertbildung über die jeweils ca. $\pm (64/2)$ benachbarten Bildpunkte (in beiden Dimensionen). Die Spiegelung und Vergrösserung/Verkleinerung erfolgt nach den an sich bekannten Methoden der Bildverarbeitung durch Koordinatentransformationen.

25

30

35

Die gemäss Vorstehendem ermittelten Korrektur-Parameter sind erste Näherungen und ergeben in der Regel noch keine optimale Korrektur. In der Praxis müssen die Korrektur-Parameter ein bis mehrere mal iterativ angepasst werden, bis die Reflex-Korrektur befriedigende Ergebnisse liefert (Überprüfung durch Anzeige der Resthel-
 5 ligkeiten bzw. Restfehler). Wenn jedoch die optimalen Korrektur-Parameter einmal gefunden sind, können sie (für die gegebene Messvorrichtung) unverändert beibe-
 halten werden.

Die vorstehend beschriebene Reflex-Korrektur ist relativ rechenaufwendig. Gemäss
 10 einem wichtigen Aspekt der Erfindung kann der Aufwand dadurch verringert werden, dass die Berechnung des künstlichen Reflexionsbilds mit geringerer Auflösung er-
 folgt. Welche Auflösung den idealen Kompromiss zwischen Rechenaufwand und Korrekturgenauigkeit ergibt, muss durch Ausprobieren herausgefunden werden. Bei
 15 einer praktischen Realisation der Messvorrichtung hat sich eine Auflösung von 1/8
 der Auflösung der vollen Auflösung (des unkorrigierten Bilds) als geeignet erwiesen, wodurch der Rechenaufwand um den Faktor 64 sank. Die Berechnung von Hilfsbil-
 dern mit gröberer Auflösung erfolgt auf dieselbe Art und Weise wie weiter unten im Zusammenhang mit der Streulicht-Korrektur beschrieben.

20 Streulichtkorrektur:

Die Streulicht-Korrektur zieht für jeden Bildpunkt den abstandsabhängigen Hellig-
 keitsbeitrag aller den Bildpunkt umgebenden Bildpunkte vom Helligkeitswert (Re-
 missionswert) des betreffenden Bildpunkts ab. Der von einem Bildpunkt i von einem
 25 Bildpunkt j empfangene Helligkeitsbeitrag ΔR_{ij} berechnet sich zu $\Delta R_{ij} = k_{ij} * R_j$. Da-
 bei ist R_j der Remissionswert des Bildpunkts j und k_{ij} ein vom Abstand zwischen den
 Bildpunkten i und j abhängiger Koeffizient, der natürlich vorher ermittelt worden sein
 muss. Für eine Anordnung von $N*M$ Bildpunkten, die von 1 bis $N*M$ durchnummeriert
 seien, berechnet sich für jeden Bildpunkt i der Beitrag der Umgebungspunkte wie
 30 folgt:

$$\Delta R_i = \sum_{j=1}^{N*M} k_{i,j} * R_j \quad (\text{Formel 1})$$

Der streulichtkorrigierte Remissionswert R'_i beträgt $R_i - \Delta R_i$. Wie man leicht er-
 35 kennt, sind zur Berechnung der Korrekturen $(N*M)^2$ Koeffizienten und dementspre-
 chend viele Multiplikationen und Additionen erforderlich. Bei 300'000 Bildpunkten

- 20 -

wäre, wie schon erwähnt, der dafür erforderliche Rechenaufwand gigantisch und völlig unpraktikabel.

5 Erfindungsgemäss wird nun so vorgegangen, dass jeweils nur für einen relativ kleinen Bildbereich (typisch 16*16 Pixel) und innerhalb desselben auch nur für einen noch kleineren Kernbereich (typisch 8*8 Pixel) eine Korrektur mit voller Auflösung erfolgt. Ausserhalb des genannten Bildbereichs erfolgt die Korrektur mit vorzugsweise binär gestufter, mit zunehmender Entfernung geringerer Auflösung. Selbstverständlich ist auch eine andere als binäre Abstufung der Auflösung möglich.

10

Dafür werden aus dem Bild mit voller Auflösung (Rohmessdaten bzw. bereits Reflexkorrigierte Messdaten) z.B. fünf Hilfsbilder mit binär abgestufter Auflösung mit festem Bezug zum Bildrand berechnet. Das durch die Rohdaten bzw. Reflex-korrigierten Messdaten definierte Bild mit der vollen Auflösung ist im folgenden als Ausgangsbild bezeichnet. Die Hilfsbilder haben 1/2, 1/4, 1/8, 1/16 und 1/32 der Auflösung des Ausgangsbilds. Die Korrekturen werden aus dem Ausgangsbild und den Hilfsbildern ermittelt. Zur Berechnung eines Hilfsbilds mit der nächstniedrigeren (halben) Auflösung werden in an sich bekannter Weise jeweils 4 benachbarte Bildpunkte zusammengefasst, wobei der Mittelwert der Remissionen dieser 4 Bildpunkte den Remissionswert des entsprechenden Bildpunkts des gröberen Hilfsbilds darstellt.

15

Für das folgende wird zur Illustration rein beispielsweise für das Ausgangsbild eine (durch den Bildsensor gegebene) höchste Auflösung von 480*640 entsprechend 307'200 Bildpunkten zugrundegelegt. Entsprechend weisen dann die fünf Hilfsbilder 25 Auflösungen von 240*320 (76'800 Bildpunkte), 120*160 (19'200 Bildpunkte), 60*80 (4800 Bildpunkte), 30*40 (1200 Bildpunkte) und 15*20 (300 Bildpunkte) auf.

20

Nun werden jeweils 8*8 Pixel umfassende Kernbereiche so festgelegt, dass sie einerseits das gesamte Bild (höchster Auflösung) überlappungsfrei und lückenlos abdecken 30 und andererseits in die Raster der Hilfsbilder mit binär abgestufter Auflösung passen. Die Positionen bzw. Koordinaten (z.B. eines Eckpunkts) der Kernbereiche bezüglich der Raster des Bilds mit voller Auflösung und jedes Hilfsbilds werden gespeichert. Die Kernbereiche decken sich mit den Bildpunkten des Hilfsbilds mit 1/8 Auflösung.

30

35 Gemäss der Erfindung wird die Streulicht-Korrektur für jede Auflösung separat berechnet. Für das Ausgangsbild mit der vollen Auflösung und die Hilfsbilder mit den binär abgestuften Auflösungen werden (für jeden Bildpunkt des Ausgangsbilds) sechs

35

Streulichtbeiträge von definierten Auswertungsbereichen berechnet. Die sechs Streulichtbeiträge werden zu einem Gesamt-Streulichtbeitrag aufaddiert und letzterer schliesslich von den Rohdaten der einzelnen Bildpunkte subtrahiert.

- 5 Die folgenden Operationen beziehen sich jeweils auf einen 8*8-Kernbereich und werden für alle Kernbereiche (sequentiell) durchgeführt.

Für die Berechnung der Streulichtkorrektur eines beliebigen Bildpunkts des Ausgangsbilds mit der vollen Auflösung wird zunächst (aus den zuvor definierten Kernbereichen) derjenige 8*8-Kernbereich KB bestimmt, in welchem der zu korrigierende Bildpunkt liegt. Anschliessend wird für diesen Kernbereich für das Ausgangsbild und die fünf Hilfsbilder mit binär abgestufter Auflösung je ein Auswertungsbereich AB_1 - AB_6 festgelegt, der einerseits den Kernbereich KB abdeckt und andererseits mit dem Raster des jeweils gröberen Hilfsbilds übereinstimmt, wobei sich die Bereichsgrenzen mit den Bildelementgrenzen gleicher Auflösung decken müssen. Dadurch können die gleichen Hilfsbilder abgestufter Auflösung für alle Bildpunkte des Bilds verwendet werden. Eine mögliche beispielsweise Festlegung der sechs Auswertungsbereiche ist in den Figuren 6 und 6a dargestellt. Der äusserste Auswertungsbereich AB_6 bedeckt das gesamte Hilfsbild mit 1/32 Auflösung (Fig. 6). Die innersten fünf Auswertungsbereiche AB_1 - AB_5 sind deutlich kleiner (Fig. 6a). Die nachstehende Tabelle 4 fasst die charakteristischen Daten der einzelnen (beispielsweisen) Bereiche zusammen:

Bereich	Auflösung	Dimension	Anzahl Elemente
Kernbereich KB	1/1	8*8	64
Auswertungsbereich 1	1/1	16*16	256
Auswertungsbereich 2	1/2	12*12	144
Auswertungsbereich 3	1/4	10*10	100
Auswertungsbereich 4	1/8	8*8	64
Auswertungsbereich 5	1/16	8*8	64
Auswertungsbereich 6	1/32	15*20	300

Tabelle 4

25

Die Festlegung der Dimensionen der Auswertungsbereiche erfolgt empirisch, so dass sich eine genügende Streulichtkorrektur ergibt. Je grösser die Auswertungsbereiche mit höherer Auflösung gewählt werden, desto besser ist die Korrektur, wobei aber gleichzeitig auch der Berechnungsaufwand steigt. Die beispielsweise Dimensionie-

rung gemäss Tabelle 4 liefert die erforderliche Korrekturgenauigkeit bei vertretbarem Rechenaufwand.

Die relativen Lagen des Kernbereichs und der Auswertungsbereiche in den jeweils grösseren Auswertungsbereichen ändert sich natürlich je nach dem, wo der Kernbereich im Bild bzw. äussersten Auswertungsbereich liegt. Massgebend ist die Bedingung, dass die Bereichsgrenzen mit dem Raster des jeweils gröberen Hilfsbilds übereinstimmen und sich die Bereichsgrenzen mit den Bildelementgrenzen gleicher Auflösung decken müssen. Mit dieser Bedingung (und den einmal festgelegten Dimensionen) können die Auflösungsbereiche - abgesehen von gleichwertigen symmetrischen Lösungen - eindeutig festgelegt (berechnet) und abgespeichert werden.

Streulichtkorrektur eines Kernbereichs von 8×8 Pixel:

Beginnend mit der grössten Bildauflösung (15×20) werden nun die Streulichtbeiträge der Bildpunkte des grössten Auswertungsbereichs AB_6 auf die Bildpunkte des nächst inneren Auswertungsbereichs AB_5 berechnet (vgl. auch Fig. 6). Da im Auswertungsbereich AB_5 insgesamt 16 Bildpunkte des Auswertungsbereichs AB_6 liegen, sind für die Berechnung der Streulichtanteile für den aktuellen Auswertungsbereich AB_5 $16 \times (300 - 16) = 4544$ Korrektur-Koeffizienten erforderlich, für das gesamte Hilfsbild mit $1/32$ Auflösung sind es $300 \times 300 = 90'000$ Koeffizienten. Die Streulichtbeiträge des Auswertungsbereichs AB_6 werden zwischengespeichert.

Zudem werden die Hilfsbilddaten des Auswertungsbereichs AB_5 in einen Datenpuffer kopiert und von diesen Daten die Streulichtbeiträge des ringförmigen Auswertungsbereichs AB_6 subtrahiert. Dies erfolgt in Vorbereitung der Streulichtberechnung für den nächst inneren Auswertungsbereich, damit die vom Streulicht des ringförmigen Auswertungsbereichs AB_6 befreiten Werte zur Verfügung stehen, denn nur diese Werte erzeugen einen weiteren Streulichtanteil für die folgenden Auswertungsbereiche.

Nun werden in analoger Weise die Streulichtbeiträge der Bildpunkte des bereits von den Streulichtbeiträgen des Auswertungsbereichs AB_6 befreiten Auswertungsbereichs AB_5 (Daten aus dem Datenpuffer) auf die Bildpunkte des nächst inneren Auswertungsbereichs AB_4 berechnet. Im Auswertungsbereich AB_4 liegen 16 Bildpunkte des Auswertungsbereichs AB_5 , daher sind für die Berechnung $16 \times (64 - 16) = 768$ Korrektur-Koeffizienten erforderlich, für den gesamten Auswertungsbereich AB_5 sind es $64 \times 64 = 4096$ Koeffizienten. Die Streulichtbeiträge des Auswertungsbereichs AB_5

- 23 -

werden zwischengespeichert, und die Hilfsbilddaten des nächst inneren Auswertungsbereichs AB₄ werden in einen weiteren Datenpuffer kopiert. Ferner werden von diesen Hilfsbilddaten in analoger Weise die Streulichtbeiträge des ringförmigen Auswertungsbereichs AB₅ subtrahiert, so dass für den folgenden Schritt wiederum streulichtbereinigte Daten zur Verfügung stehen.

In analoger Weise werden fortlaufend die Streulichtbeiträge der Bildpunkte der (bereits streulichtbereinigten) Auswertungsbereiche AB₄, AB₃, AB₂ und AB₁ auf die Bildpunkte der jeweils nächst inneren Auswertungsbereiche AB₃, AB₂, AB₁ und jeden der 8*8 Bildpunkte des Kernbereichs KB berechnet und zwischengespeichert. Dazu sind, wie anhand der Fig. 6a nachgezählt werden kann, 975, 2304, 5120 und 16384 bzw. 4096, 10000, 20736 und 65536 Korrektur-Koeffizienten erforderlich. (Mit Ausnahme des Kernbereichs wird für jeden Auswertungsbereich jeweils nur der Einfluss des umgebenden Ringbereichs auf den inneren Zentralbereich berechnet - vgl. auch Fig. 6.)

Nach Durchführung dieser Berechnungen liegen für alle 8*8 Bildpunkte des Kernbereichs jeweils die sechs Streulichtbeiträge der Auswertungsbereiche AB₁ - AB₆ vor. Diese sechs Streulichtbeiträge werden für jeden Bildpunkt des Kernbereichs KB zu einem Gesamt-Streulichtbeitrag aufaddiert, wobei der Streulichtbeitrag jedes Bildpunkts jeweils an vier Bildpunkte des Hilfsbilds nächsthöherer Auflösung übertragen wird. Der Gesamt-Streulichtbeitrag (oder -anteil) wird dann vom (ggf. vorher Reflexkorrigierten) Remissionswert des jeweiligen Bildpunkts des Kernbereichs abgezogen.

Streulichtkorrektur des ganzen Bilds:

Für die Streulichtkorrektur der übrigen Bildpunkte des Ausgangsbilds werden dieselben Berechnungen für alle übrigen Kernbereiche durchgeführt. Dabei werden gemäss einem weiteren wichtigen Gedanken der Erfindung immer dieselben (im hier beschriebenen Ausführungsbeispiel insgesamt 194464) Korrektur-Koeffizienten verwendet. Für jeden Kernbereich ist natürlich tatsächlich immer nur eine Teilmenge (hier z.B. 30095) aus den insgesamt 194464 Korrektur-Koeffizienten erforderlich. Die für jeden Kernbereich effektiv benutzten Korrektur-Koeffizienten sind durch die relativen Positionen des Kernbereichs und der Auswertungsbereiche festgelegt.

35

Wie die vorstehenden Zahlenbeispiele verdeutlichen, ist der Rechenaufwand bei der erfindungsgemässen Streulicht-Korrektur um Grössenordnungen geringer als bei der

klassischen Vorgehensweise. Die Streulicht-Korrektur wird auf diese Weise überhaupt erst praktisch machbar.

Streulichtkorrektur einzelner Bildbereiche:

5

In praktischen Anwendungen interessieren oft nur die Spektren oder Farbmasszahlen aus bestimmten Bildbereichen. In diesen Fällen genügt eine Streulichtkorrektur für die Bildpunkte dieses bzw. dieser Bildbereiche. Es werden daher die Streulichtkorrekturen nur für diejenigen Kernbereiche berechnet, die mindestens einen Bildpunkt der interessierenden Bildbereiche enthalten.

10

Bestimmung der Streulichtkorrekturkoeffizienten:

Im folgenden wird die Bestimmung der für die Streulicht-Korrektur erforderlichen Korrektur-Koeffizienten erläutert.

15

Die in der weiter oben stehenden Formel 1 verwendeten $(N \cdot M)^2$ Korrektur-Koeffizienten k_{ij} lassen sich als Koeffizienten-Matrix organisieren. Wenn andererseits (s_{ij}) eine Streulichtkoeffizientenmatrix darstellt, deren Elemente s_{ij} den Streulichteinfluss AR_{ij} jedes einzelnen Bildpunkts i auf jeden einzelnen Bildpunkt j beschreiben, so dass die Formel $AR_{ij} = s_{ij} \cdot R_i$ gilt, dann ist die Korrektur-Koeffizientenmatrix offensichtlich die inverse Matrix von (s_{ij}) . Wenn die Elemente der Streulichtkoeffizientenmatrix (s_{ij}) bestimmt sind, lassen sich daher daraus durch Invertierung die Elemente der Korrektur-Koeffizientenmatrix berechnen.

25

Die Elemente der Streulichtkoeffizientenmatrix (s_{ij}) lassen sich durch Streulichtmessungen an Testbildern bestimmen. Prinzipiell kann dazu wie folgt vorgegangen werden: Für einen Bildpunktbereich von beispielsweise $16 \cdot 16$ Bildpunkten werden Testbilder mit jeweils nur einem einzigen hell weissen Bildpunkt verwendet, alle anderen Bildpunkte sind schwarz. Gemessen wird die Remission R_i des einen weissen Punkts und die durch den Streulichteinfluss des einen weissen Punkts erzeugten Remissionen AR_{ij} aller übrigen Bildpunkte. Die Messwerte werden dann in die Streulicht-Matrix-Gleichung eingesetzt und daraus die Streulichtkoeffizienten s_{ij} als Unbekannte berechnet.

35

Für die eindeutige Bestimmung der Elemente einer Streulichtkoeffizientenmatrix sind genauso viele unabhängige Messungen wie die Anzahl der unabhängigen Matrix-Elemente

mente erforderlich. Für die weiter oben erläuterten sechs Korrektur-Koeffizienten-Matrizen der sechs Auflösungsstufen (die sich ja als Inverse zu entsprechenden sechs Streulichtkoeffizientenmatrizen berechnen lassen) mit insgesamt 194464 Koeffizienten wären entsprechend mindestens 194464 Messvorgänge erforderlich. Dies ist natürlich nicht praktikabel. Ausserdem lassen sich die extrem geringen Streulichtbeiträge einzelner Bildpunkte nicht genügend präzise messen.

Um den Aufwand zur Bestimmung der Korrektur-Koeffizienten zu reduzieren, wird von der Tatsache Gebrauch gemacht, dass der Streulichteinfluss im Rahmen der hier erforderlichen Genauigkeit nicht ortsabhängig sondern nur abstandsabhängig ist. Erfindungsgemäss wird wie folgt vorgegangen:

Es werden z.B. acht Testbilder mit speziellen Streulichtelementen angefertigt und mit der Messvorrichtung vermessen (ausgewertet). Jedes Streulichtelement besteht (ähnlich den Kalibrierungselementen) aus einem einzigen weissen Kreisring. Die (mittleren) Radien und Ringbreiten der Streulichtelemente sind für jedes Testbild unterschiedlich. Insgesamt sind acht verschieden grosse Streulichtelemente vorgesehen, deren mittlere Radien beispielsweise rund 2, 4, 8, 16, 25, 50, 100 und 200 Pixel betragen. Die Ringbreiten variieren von ca. 1 Pixel beim kleinsten bis zu etwa 40 Pixel beim grössten Ring. Jedes Testbild enthält vorzugsweise mehrere gleiche Streulichtelemente, um mehrere Messresultate zu erhalten und den Messfehler auf diese Weise reduzieren zu können. Insbesondere die kleinsten Streulichtelemente sind insofern etwas kritisch, als das Messzentrum (Pixel) nicht immer genau in die Kreisringmitte fällt. Es werden daher vorzugsweise auf diesen Testbildern Gruppen von Streulichtelementen vorgesehen, wobei die Elemente einer Gruppe bezüglich des Pixel-Rasters jeweils um $\frac{1}{2}$ Pixel oder $\frac{1}{4}$ Pixel versetzt sind. Auf diese Weise liegt mindestens in einem Streulichtelement der Gruppe immer ein Pixel genügend genau im Zentrum des Streulichtelements. Verwendet werden dann die Messwerte aus diesem Streulichtelement (erkennbar am geringsten Streulicht).

Die Fig. 8 zeigt ein Testbild mit einem einzigen Streulichtelement SE_8 ; die Fig. 8a zeigt das Streulichtelement SE_8 in vergrösserter Darstellung.

Gemessen wird, wie schon erwähnt, das Streulicht im Zentrum der Streulichtelemente. Das gemessene Streulicht wird jeweils auf 1 Pixel normalisiert (gemessene Remission dividiert durch die Ringfläche in Pixel-Einheiten). Der Quotient normalisiertes Streulicht durch Helligkeit der weissen Pixel ergibt den relativen Streulichtein-

fluss und damit diejenigen Koeffizienten der Streulicht-Matrix, die für alle diejenigen Bildpunktpaare gelten, die um den (mittleren) Ringradius des gemessenen Streulichtelements von einander entfernt sind.

- 5 Anhand zahlreicher Testmessungen mit verschiedenen grossen Streulichtelementen konnte festgestellt werden, dass der Streulichteinfluss im doppelt logarithmischen Massstab zumindest abschnittsweise und auch insgesamt angenähert linear mit der Entfernung abnimmt. Die Fig. 9 zeigt einen beispielsweise, anhand von 8 Streulichtelementen ausgemessenen Zusammenhang zwischen Streulicht und Bildpunkt-
10 stand grafisch in doppelt logarithmischer Skalierung. Die Abszisse gibt den Abstand in Pixel-Einheiten an, die Ordinate den negativen Logarithmus des relativen Streulichteinflusses bzw. des Streulichtkoeffizienten. Beispielsweise beträgt der Streulichtkoeffizient bei einem Abstand von rund 50 Pixeln $10^{-5.993}$. Bei einem Abstand von rund 2 Pixeln beträgt der Streulichtkoeffizient $10^{-1.564}$, ist also bereits um über 4 Zehnerpotenzen grösser!
15

- Die anhand der 8 (oder mehr) Streulichtelemente gemessenen 8 (oder mehr) Streulichtkoeffizienten für durch die Ringradien definierte 8 (oder mehr) Pixelabstände können nun als Stützstellen für eine stückweise lineare Interpolation verwendet werden. Für jede Auflösungsstufe sind die Abstände der möglichen Bildpunkte-Paarungen bekannt (im hier gewählten Beispiel insgesamt 194464 Paarungen). Durch die erwähnte Interpolation können für jeden vorkommenden Pixel-Abstand die zugehörigen Streulichtkoeffizienten mit ausreichender Genauigkeit errechnet werden. Für jede Auflösungsstufe ergibt sich so eine Streukoeffizienten-Matrix der Dimensionen
25 256*256, 144*144, 100*100, 64*64, 64*64 und 300*300, insgesamt also 194464 Streulichtkoeffizienten, von denen natürlich sehr viele gleich sind, weil viele Bildpunkt-Paarungen denselben Pixel-Abstand ergeben.

- Die so berechneten sechs Streulichtkoeffizienten-Matrizen werden nun invertiert und
30 ergeben damit die sechs Korrektur-Koeffizienten-Matrizen. Diese werden noch mit dem jeweils zugeordneten Kalibrierungsfaktor gemäss den vorstehenden Erläuterungen multipliziert und stehen dann für die Berechnung der Streulicht-Korrektur zur Verfügung. Unter der Voraussetzung, dass die Berechnungsroutinen in einer leistungsfähigen Programmiersprache, beispielsweise etwa C++, programmiert sind,
35 lässt sich die Berechnung der Korrektur-Koeffizienten-Matrizen anhand der Messdaten der Testbilder auf jedem durchschnittlichen Büro-Rechner in wenigen Sekunden durchführen.

Kalibrierung der Streulichtkorrektur:

Die Streulicht-Korrektur kann noch optimiert werden, wenn gemäss einem weiteren wichtigen Aspekt der Erfindung eine Kalibrierung der Streulicht-Korrektur vorgenommen wird, deren Ziel es ist, den mittleren quadratischen Restfehler der Korrektur zu minimieren. Unter Restfehler wird die in einem Bildpunkt nach der Streulicht-Korrektur noch vorhandene Helligkeitsdifferenz (zum theoretisch erwarteten Wert) verstanden. Zum Beispiel sollte in einem schwarzen Bildbereich die gemessene Helligkeit (nach der Streulicht-Korrektur) eigentlich 0 sein. Bei ungenügend genauer Korrektur des Streulichts wird aber noch eine (sehr geringe) Resthelligkeit gemessen, welche den Restfehler für den betreffenden Bildbereich darstellt.

Die Kalibrierung der Streulicht-Korrektur besteht im wesentlichen darin, dass die Streulichtbeiträge der sechs Auswertungsbereiche mit (in der Regel verschiedenen) Gewichten bewertet und die gewichtete Summe (anstelle der normalen ungewichteten Summe) der einzelnen Streulichtbeiträge vom Remissionswert des Bildpunkts abgezogen wird. Dies kann durch die folgende Formel 2 dargestellt werden:

$$\Delta R = G_1 * \Delta R_{AB1} + G_2 * \Delta R_{AB2} + G_3 * \Delta R_{AB3} + G_4 * \Delta R_{AB4} + G_5 * \Delta R_{AB5} + G_6 * \Delta R_{AB6}$$

Darin sind ΔR die Gesamt-Streulicht-Korrektur eines Bildpunkts, $\Delta R_{AB1} \dots \Delta R_{AB6}$ die einzelnen Streulicht-Korrekturbeiträge der einzelnen Auswertungsbereiche $AB_1 \dots AB_6$ und $G_1 \dots G_6$ sechs zuvor einmalig bestimmte Gewichts- oder Kalibrierungsfaktoren.

In der Praxis werden nicht die Streulicht-Korrekturbeiträge gewichtet, sondern die für ihre Berechnung herangezogenen Korrektur-Koeffizienten (der jeweiligen Auflösungsstufe) mit dem der jeweiligen Auflösungsstufe zugeordneten Kalibrierungsfaktor multipliziert, beispielsweise also die 65536 Korrektur-Koeffizienten der Auflösungsstufe 1/1 mit dem Kalibrierungsfaktor G_1 , die 20736 Koeffizienten der Auflösungsstufe 1/2 mit dem Kalibrierungsfaktor G_2 , u.s.f. Wegen der Linearität der diversen Rechenoperationen liefert dies dasselbe Ergebnis, braucht aber nur einmal durchgeführt zu werden und ist deshalb insgesamt weniger aufwendig.

Die Bestimmung der Kalibrierungsfaktoren erfolgt durch Ausmessung und Auswertung von Testbildern mit geeigneten Bildmustern. Vorzugsweise sind die Testbilder

mit speziellen Kalibrierungselementen versehen. Für jede Auflösung ist ein eigenes Testbild mit einem auf die Auflösung abgestimmten Kalibrierungselement vorgesehen. Obwohl die Kalibrierungselemente im Prinzip beliebig ausgebildet sein können, empfiehlt es sich, die Kalibrierungselemente den Auswertungsbereichen nachzubilden, um die Unabhängigkeit der Messungen zu gewährleisten. Die Figuren 7a und 7b zeigen, wie die Kalibrierungselemente vorzugsweise aussehen können. Dargestellt sind zwei Testbilder mit je einem Kalibrierungselement KE_{16} bzw. KE_8 für die Auflösungsstufen $1/16$ und $1/8$, die übrigen Testbilder bzw. ihre Kalibrierungselemente sind analog ausgebildet.

Wie man erkennt, besteht jedes Kalibrierungselement nur aus einem weissen (eckigen) Ring. Die Aussenabmessungen des Rings entsprechen dem Auswertungsbereich AB_n der Auflösungsstufe n , für welche das Kalibrierungselement vorgesehen ist (vgl. Fig. 6). Das (schwarze) Zentrum des Kalibrierungselements stimmt mit dem nächst inneren Auswertungsbereich bzw. dem Kernbereich überein. Das für die grösste Auflösungsstufe ($1/32$) vorgesehene Kalibrierungselement ist insofern "entartet", als sich ausserhalb des weissen Rings keine schwarze Fläche anschliesst. Bezugspunkt für die Messungen bzw. Auswertungen ist jeweils der Kernbereich (8×8 Pixel in der vollen Auflösung) des (schwarzen) Zentrums des Kalibrierungselements. (Die schwarzen Bereiche der Testbilder sind aus zeichnerischen Gründen durch ein Graumuster dargestellt.)

Jedes Testbild wird nun ausgemessen, und im Kernbereich seines Kalibrierungselements werden die sechs Streulicht-Korrektur-Beiträge der einzelnen Auflösungsstufen bestimmt. Diese seien im folgenden als $S_{n,1}$, $S_{n,2}$ $S_{n,6}$ bezeichnet, wobei der Index n für das jeweilige Testbild bzw. die jeweilige Messung steht. Insgesamt sind für die Bestimmung der sechs Kalibrierungsfaktoren mindestens sechs (im mathematischen Sinn) unabhängige Messungen erforderlich. Ferner wird für jedes Testbild eine Dunkelmessung (weisse Ringe schwarz abgedeckt) durchgeführt, und es werden für dieselben Kernbereiche die entsprechenden Streulicht-Korrektur-Beiträge bestimmt. Diese seien im folgenden als $B_{n,1}$, $B_{n,2}$ $B_{n,6}$ bezeichnet, wobei der Index n wiederum für das jeweilige Testbild bzw. die jeweilige Messung steht. Die Dunkelmessung ist erforderlich, weil die schwarzen Bereiche der Testbilder aus physikalischen Gründen nicht ideal schwarz sind und ebenfalls Streulicht erzeugen. Anschliessend werden die Differenzen $D_{n,i}$ zwischen den Beiträgen $S_{n,i}$ der Hell-Messung und den Beiträgen $B_{n,i}$ der Dunkelmessung gebildet. Schliesslich wird noch für jede Messung n der Restfehler F_n bestimmt (wie oben definiert).

Die $6 \cdot n$ Differenzen $D_{n,i}$ und die n Restfehler F_n werden in das folgende Gleichungssystem mit den sechs Kalibrierungsfaktoren G_i als Unbekannten eingesetzt:

$$5 \quad -F_n = G_1 \cdot D_{n,1} + G_2 \cdot D_{n,2} + G_3 \cdot D_{n,3} + G_4 \cdot D_{n,4} + G_5 \cdot D_{n,5} + G_6 \cdot D_{n,6}$$

Dieses mindestens 6 Gleichungen umfassende Gleichungssystem wird nun nach den Unbekannten $G_1 \dots G_6$ aufgelöst mit der Randbedingung, dass die Fehlerquadratsumme minimal wird (Ausgleichsrechnung). Wie man sieht, lässt sich das Gleichungssystem als Matrizen-Gleichung

$$(-F) = (D) \cdot (G) \quad (\text{Formel 2})$$

schreiben, in der $(-F)$ einen Fehlervektor mit den Komponenten $-F_n$, (G) einen Unbekanntenvektor mit den Komponenten $G_1 \dots G_6$ und (D) eine Koeffizienten-Matrix mit den Elementen $D_{n,i}$ darstellen. Die Matrizen-Gleichung wird nach den bekannten Regeln der Ausgleichsrechnung wie folgt nach den Unbekannten gelöst:

$$20 \quad (G) = [(D)^T \cdot (D)]^{-1} \cdot (D)^T \cdot (-F) \quad (\text{Formel 3})$$

Darin bedeuten $(D)^T$ die transponierte Matrix zu (D) und $[(D)^T \cdot (D)]^{-1}$ die inverse Matrix zum Produkt der beiden Matrizen $(D)^T$ und (D) .

Mit den auf diese Weise ermittelten Kalibrierungsfaktoren $G_1 \dots G_6$ werden die Korrektur-Koeffizienten der einzelnen Auflösungsstufen multipliziert (kalibriert). Diejenigen Koeffizienten, welche sich auf den jeweils zu korrigierenden Bildpunkt selbst beziehen (in Matrix-Darstellung die Diagonal-Elemente), werden natürlich nicht kalibriert.

30 Weissnormalisierung und Rand-Weissnormalisierung:

Auf die Reflex- und die Streulicht-Korrektur erfolgen die Weiss-Normalisierung und die Rand-Weissnormalisierung in der schon weiter vorne beschriebenen Weise. Danach erfolgt als letzte Korrekturmassnahme noch eine Spektral- bzw. Wellenlängen-Korrektur für die zur spektralen Aufspaltung eingesetzten Interferenzfilter.

Spektralkorrektur:

Die Spektralcharakteristik von Interferenzfiltern ist, wie schon weiter oben erwähnt, abhängig vom Eintrittswinkel der Lichtstrahlen. Dieser Winkel ist nicht konstant, sondern abhängig von der Position des gemessenen Bildpunkts auf dem Messobjekt. Er lässt sich jedoch aus der Position des jeweiligen Bildpunkts berechnen, und daraus kann wiederum die tatsächlich wirksame Filtercharakteristik für die betreffende Bildpunktposition bestimmt werden.

- 10 Wenn mit $(SP)_\gamma$ das unter einem gegebenen Einfallswinkel γ unter Verwendung gegebener Interferenzfilter gemessene Spektrum bezeichnet ist, dann lässt sich daraus ein auf die nominellen Spektralbereiche (z.B. 400, 420, 440 ... 680, 700 nm) korrigiertes Spektrum $(SP)_k$ durch eine Spline-Interpolation gemäss der Formel 4:

15
$$(SP)_k = (IM)_\gamma * (SP)_\gamma \quad (\text{Formel 4})$$

- berechnen. Darin ist $(IM)_\gamma$ eine für den Einfallswinkel γ gültige Interpolationsmatrix mit n^2 Elementen, wenn n die Anzahl der diskreten Spektralwerte (Wellenlängenbereiche) des Spektrums ist. Im vorliegenden Beispiel mit 16 diskreten Spektralkanälen besitzt die Matrix $16*16 = 256$ Elemente. Die Elemente der Interpolationsmatrix $(IM)_\gamma$ können in an sich bekannter Weise durch Testmessungen ermittelt werden.
- 20

- Für die erfindungsgemässe Spektral-Korrektur werden nun für eine Anzahl, z.B. 50, diskreter Einfallswinkel γ (z.B. zwischen 0° und 17°) die zugehörigen Interpolationsmatrizen $(IM)_\gamma$ bestimmt und abgespeichert. Jedem Bildpunktbereich von z.B. $8*8$ Pixeln wird entsprechend seiner Lage auf dem Messobjekt einer dieser 50 diskreten Einfallswinkel γ zugeordnet. Anschliessend wird das (zuvor natürlich gemäss den vorstehenden Ausführungen Kontrast-korrigierte) Spektrum $(SP)_\gamma$ jedes Bildpunkts anhand der zum zugeordneten Einfallswinkel γ gehörenden Interpolationsmatrix $(IM)_\gamma$ gemäss obenstehender Formel 4 auf die nominellen Spektralbereiche von z.B. 400, 420, 440 680, 700 nm umgerechnet.
- 25
- 30

- Nach dieser letzten Korrekturmassnahme liegen für jeden Bildpunkt des Messobjekts korrigierte Bilddaten (Spektren) 72 vor, welche dann für die weitere Verwendung bzw. Auswertung zur Verfügung stehen. Die Präzision der auf diese Weise gewonnenen korrigierten Bilddaten ist mit derjenigen von mittels herkömmlicher Farbmessgeräte gemessenen Bilddaten vergleichbar.
- 35

- 31 -

In der Fig. 10 sind die diversen Korrekturmaßnahmen zusammenfassend nochmals übersichtlich dargestellt.

This Page Blank (uspto)

This Page Blank (us

Patentansprüche

1. Vorrichtung zur bildelementweisen fotoelektrischen Ausmessung eines flächigen Messobjekts, mit Abbildungsmitteln (3,21) zur Abbildung des Messobjekts (M) auf eine zweidimensionale Anordnung (22) von Lichtwandlerelementen, mit im Abbildungsstrahlengang vorgesehenen Filtermitteln (66) zur wellenlängenselektiven Filterung des auf die Lichtwandlerelemente auftreffenden Messlichts, mit Signalaufbereitungsmitteln (23) zur Aufbereitung der von den Lichtwandlerelementen erzeugten elektrischen Signale und Umwandlung derselben in entsprechende digitale Rohmessdaten (71), und mit Datenverarbeitungsmitteln (7) zur Verarbeitung der Rohmessdaten in die Farben der einzelnen Bildelemente des Messobjekts repräsentierende Bilddaten (72), dadurch gekennzeichnet, dass Beleuchtungsmittel (4,41-43; 5,51-53) vorgesehen sind, welche das Messobjekt (M) mit mindestens einem im wesentlichen parallelen Lichtbündel unter einem Einfallswinkel (α) von im wesentlichen $45^\circ \pm 5^\circ$ beleuchten, und dass eine telezentrische Abbildungsoptik (3,21) vorgesehen ist, welche jeden Punkt des Messobjekts (M) unter im wesentlichen demselben Beobachtungswinkel von im wesentlichen 0° und mit im wesentlichen demselben Öffnungswinkel (ω) von im wesentlichen max. 5° auf die Lichtwandlerelementanordnung (22) abbildet.
2. Vorrichtung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die Beleuchtungsmittel eine Beleuchtungslinse (42; 52) und eine im Brennpunkt derselben angeordnete Lichtquelle (4; 5) umfassen.
3. Vorrichtung nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, dass die Beleuchtungsmittel (4,41-43; 5,51-53) Intensitätsausgleichsmittel (43; 53) umfassen, welche eine gleichmässige Beleuchtungsstärke über im wesentlichen die gesamte beleuchtete Fläche des Messobjekts (M) bewirken.
4. Vorrichtung nach Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, dass die Intensitätsausgleichsmittel durch ein vorzugsweise farbneutrales Verlaufsfilter (43; 53) gebildet sind.
5. Vorrichtung nach einem der Ansprüche 2-4, dadurch gekennzeichnet, dass die Beleuchtungslinse (42; 52) als Fresnel-Linse ausgebildet ist.

- 33 -

6. Vorrichtung nach den Ansprüchen 4 und 5, dadurch gekennzeichnet, dass das Verlaufsfilter (43; 53) an oder auf der Fresnel-Linse (42; 52) angeordnet ist.
7. Vorrichtung nach einem der Ansprüche 2-6, dadurch gekennzeichnet, dass die
5 Lichtquelle (4; 5) als Blitzlichtquelle ausgebildet ist.
8. Vorrichtung nach einem der vorangehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass sie eine Videokamera (2) mit einem zweidimensionalen Bildsensor (22) und einem Abbildungsobjektiv (21) mit Eintrittsblende (21a) sowie eine dem Abbildungs-
10 objektiv vorgeschaltete Telelinse (3) umfasst, deren Brennpunkt in oder nahe der Eintrittsblende (21a) angeordnet ist, wobei der Bildsensor (22) die zweidimensionale Lichtwandler-elementanordnung und das Abbildungsobjektiv (21) der Videokamera (2) zusammen mit der Telelinse (3) die telezentrische Abbildungsoptik bildet.
- 15 9. Vorrichtung nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, dass die Telelinse (3) als Fresnel-Linse ausgebildet ist.
10. Vorrichtung nach einem der Ansprüche 8-9, dadurch gekennzeichnet, dass die Videokamera (2) als Schwarz/Weiss-Kamera ausgebildet ist und dass die Filtermittel
20 zur wellenlängenselektiven Filterung des auf die Lichtwandler-elemente auftreffenden Messlichts einen Satz von vorzugsweise als Interferenzfilter ausgebildeten Bandpassfiltern (66) sowie Antriebsmittel (61-65) umfassen, um die Bandpassfilter (66) selektiv, vorzugsweise sequentiell in den Abbildungsstrahlengang (32) einzuführen.
- 25 11. Vorrichtung nach Anspruch 10, dadurch gekennzeichnet, dass etwa sechzehn Bandpassfilter (66) von je etwa 20 nm Bandbreite vorgesehen sind, die im wesentlichen den Spektralbereich von 400 - 700 nm abdecken.
12. Vorrichtung nach einem der Ansprüche 10-11, dadurch gekennzeichnet, dass die
30 Bandpassfilter (66) an einem rotierenden Filterrad (6) angeordnet sind.
13. Vorrichtung nach einem der Ansprüche 1-11, dadurch gekennzeichnet, dass die Filtermittel zur wellenlängenselektiven Filterung des auf die Lichtwandler-elemente auftreffenden Messlichts durch unmittelbar auf den Lichtwandler-elementen ange-
35 ordnete Bandpassfilter gebildet sind.

- 34 -

14. Vorrichtung nach einem der Ansprüche 8-9, dadurch gekennzeichnet, dass sie mehrere Videokameras (2) mit je einem zweidimensionalen Bildsensor (22) und je einem Abbildungsobjektiv (21) mit Eintrittsblende (21a) aufweist, wobei jede Videokamera (2) z.B. durch vorgeschaltete Bandpassfilter (66) zur Messung eines anderen
5 Wellenlängenbereichs ausgebildet ist, und dass die Videokameras so angeordnet sind, dass ihre Eintrittsblende im oder nahe beim Brennpunkt der Teleslinse (3) liegen.
15. Vorrichtung nach einem der Ansprüche 8-9, dadurch gekennzeichnet, dass mehrere zweidimensionale Bildsensoren (221-236) und im Strahlengang des Abbildungsobjektivs (210) eine farbselektive Strahlenteileranordnung (261-291) vorgesehen sind,
10 welche jeweils einen Spektralbereich des Messlichts auf einen der Bildsensoren (221-236) lenken.
16. Vorrichtung nach Anspruch 15, dadurch gekennzeichnet, dass die farbselektive Strahlenteileranordnung (261-291) das Messlicht in etwa 16 Spektralbereiche von je
15 etwa 20 nm Bandbreite aufteilen, die im wesentlichen den Spektralbereich von 400 - 700 nm abdecken.
17. Vorrichtung nach Anspruch 15, dadurch gekennzeichnet, dass drei halbdurchlässige Spiegel (261-263) zur Aufspaltung des Messlichts in vier gleiche Kanäle (K_1 - K_4) vorgesehen sind, und dass in jedem Kanal drei farbselektive Strahlenteiler (264-266, 267-269, 270-272, 273-275) vorgesehen sind, welche den betreffenden Kanal in vier Spektralbereiche aufteilen.
20
18. Vorrichtung nach Anspruch 17, dadurch gekennzeichnet, dass den farbselektiven Strahlenteilern (264-266, 267-269, 270-272, 273-275) Bandpassfilter (276-291) mit einer Bandbreite von je etwa 20 nm nachgeordnet sind, welche insgesamt im wesentlichen den Spektralbereich von 400 - 700 nm abdecken.
25
19. Vorrichtung nach einem der Ansprüche 17-18, dadurch gekennzeichnet, dass die halbdurchlässigen Spiegel (261-263) und die farbselektiven Strahlenteiler (264-266, 267-269, 270-272, 273-275) sowie die Bildsensoren (221-236) und ggf. die Bandpassfilter (276-291) an den Begrenzungsflächen von aneinandergelöteten Glasprismen angeordnet sind.
30
20. Vorrichtung nach einem der vorangehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) zur Durchführung einer Geometrie-Korrektur
35

- 35 -

ausgebildet sind, welche die von den Abbildungsmitteln (3,21) verursachten geometrischen Verzerrungen kompensiert.

- 5 21. Vorrichtung nach Anspruch 20, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) eine Korrekturtabelle enthalten, in der für jeden Bildpunkt anhand eines Testbilds ermittelte Positionsabweichungen gegenüber einer Sollposition abgespeichert sind, und dass die Datenverarbeitungsmittel (7) jeden Bildpunkt des Messobjekts aufgrund der in der Korrekturtabelle abgespeicherten Positionsabweichungen positionskorrigieren.
- 10 22. Vorrichtung nach Anspruch 21, dadurch gekennzeichnet, dass in der Korrekturtabelle jeweils einem kleinen Bereich von nebeneinanderliegenden Bildpunkten dieselben Positionsabweichungen zugeordnet sind.
- 15 23. Vorrichtung nach einem der vorangehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) zur Durchführung einer Reflex-Korrektur zur Reduktion von Reflexionseffekten ausgebildet sind.
- 20 24. Vorrichtung nach Anspruch 23, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) aus den Messdaten des Messobjekts ein punktsymmetrisches Reflexionsbild berechnen und dieses bildpunktweise von den Messdaten des Messobjekts abziehen.
- 25 25. Vorrichtung nach Anspruch 24, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) die Berechnung des Reflexionsbilds mit einer niedrigeren Auflösung als diejenige der Messdaten durchführen.
- 30 26. Vorrichtung nach einem der vorangehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) zur Durchführung einer Streulicht-Korrektur zur Reduktion von Streulichteinflüssen ausgebildet sind.
- 35 27. Vorrichtung nach Anspruch 26, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) zur Beschränkung der Streulicht-Korrektur auf auswählbare Bereiche des Messobjekts ausgebildet sind.
28. Vorrichtung nach Anspruch 26 oder 27, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) aus den Messdaten des Messobjekts ein Streulichtbild berech-

- 36 -

nen und dieses bildpunktweise von den Messdaten des Messobjekts abziehen.

29. Vorrichtung nach Anspruch 28, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) die Berechnung des Streulichtbilds mit vorzugsweise binär abgestuften Auflösungen durchführen, wobei für jeden Bildpunkt eine Anzahl von den Bildpunkt umgebenden Auswertungsbereichen abgestufter Abmessungen festgelegt wird, beginnend mit dem grössten Auswertungsbereich und der grössten Auflösung sukzessive der Streulichtbeitrag jedes Auswertungsbereichs auf den jeweils nächst inneren Auswertungsbereich mit der nächst feineren Auflösung berechnet wird und nur für den innersten Auswertungsbereich der Streulichtbeitrag mit der höchsten Auflösung berechnet wird.

30. Vorrichtung nach Anspruch 29, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) die Berechnung der Streulichtbeiträge der einzelnen Auswertungsbereiche anhand von Streulichtkorrekturkoeffizienten durchführen, wobei jeder Auflösungsstufe ein eigener Satz von Streulichtkorrekturkoeffizienten zugeordnet ist und die Streulichtkorrekturkoeffizienten jeder Auflösungsstufe diejenigen Streulichtanteile beschreiben, die ein Bildpunkt der betreffenden Auflösungsstufe von den anderen Bildpunkten derselben Auflösungsstufe erhält.

31. Vorrichtung nach Anspruch 30, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) die Berechnung der Streulichtbeiträge der einzelnen Auswertungsbereiche anhand von kalibrierten Streulichtkorrekturkoeffizienten durchführen, wobei die je einer Auflösungsstufe zugeordneten Sätze von Streulichtkorrekturkoeffizienten mit je einem Kalibrierungsfaktor gewichtet werden und die Kalibrierungsfaktoren so gewählt sind, dass der nach der Streulichtkorrektur verbleibende Restfehler minimal ist.

32. Vorrichtung nach einem der vorangehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) zur Durchführung einer Weiss-Normalisierung ausgebildet sind, wobei die Messdaten des Messobjekts auf die Helligkeitswerte eines Weissreferenzbilds normalisiert werden.

33. Vorrichtung nach einem der vorangehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) zur Durchführung einer Rand-Weiss-Normalisierung ausgebildet sind, wobei bei jeder Messung die mittlere Helligkeit eines weissen Randbereichs bestimmt und die Messdaten auf diese mittlere Helligkeit des wei-

- 37 -

ssen Randbereichs normalisiert werden.

34. Vorrichtung nach einem der vorangehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) zur Durchführung einer Spektral-Korrektur zur
- 5 Berücksichtigung der vom Eintrittswinkel der Lichtstrahlen abhängigen Spektralcharakteristik von Interferenzfiltern ausgebildet sind.

35. Vorrichtung nach Anspruch 34, dadurch gekennzeichnet, dass die Datenverarbeitungsmittel (7) für eine vorgegebene Anzahl von diskreten Einfallswinkeln je eine
- 10 Interpolationsmatrix gespeichert haben, dass die Datenverarbeitungsmittel jedem Bildpunkt aufgrund seiner relativen Lage auf dem Messobjekt einen diskreten Einfallswinkel zuordnen, und dass die Datenverarbeitungsmittel das durch die Messdaten gebildete Spektrum des betreffenden Bildpunkts mittels der zum jeweiligen diskreten
- 15 Einfallswinkel gehörenden Interpolationsmatrix korrigieren.

Zusammenfassung

Die Vorrichtung zur bildelementweisen fotoelektrischen Ausmessung eines flächigen Messobjekts umfasst Abbildungsmittel (3,21) zur Abbildung des Messobjekts (M) auf einen zweidimensionalen CCD-Bildsensor (22), im Abbildungsstrahlengang vorgesehene Filtermittel (66) zur wellenlängenselektiven Filterung des auf den Bildsensor auftreffenden Messlichts, Signalaufbereitungsmittel (23) zur Aufbereitung der vom
5 Bildsensor erzeugten elektrischen Signale und Umwandlung derselben in entsprechende digitale Rohmessdaten (71) sowie Datenverarbeitungsmittel (7) zur Verarbeitung der Rohmessdaten in die Farben der einzelnen Bildelemente des Messobjekts repräsentierende Bilddaten (72). Ferner sind eine Fresnel-Linse (42; 52) umfassende
10 Beleuchtungsmittel (4,41-43; 5,51-53) vorgesehen, welche das Messobjekt (M) mit mindestens einem im wesentlichen parallelen Lichtbündel unter einem Einfallswinkel (α) von im wesentlichen $45^\circ \pm 5^\circ$ beleuchten. Die eine als Fresnel-Linse ausgebildete Telelinse (3) umfassenden Abbildungsmittel sind als telezentrische Abbildungsoptik (3,21) ausgebildet, welche jeden Punkt des Messobjekts (M) unter im wesentlichen
15 demselben Beobachtungswinkel von im wesentlichen 0° und mit im wesentlichen demselben Öffnungswinkel (ω) von im wesentlichen max. 5° auf die Lichtwandlerelementanordnung (22) abbildet.

Die Datenverarbeitungsmittel (7) führen umfangreiche Korrekturmassnahmen aus.
20 Dazu gehören eine geometrische Entzerrung der Bilddaten, eine Reflex-Korrektur zur Elimination von Reflexionseffekten, eine Streulicht-Korrektur zur Elimination von Streulicht-Einflüssen, eine Weiss-Normalisierung, eine Rand-Weiss-Normalisierung zur Kompensation von Schwankungen der Beleuchtungsintensität und eine Spektral-Korrektur zur Kompensation der einfallswinkelabhängigen Spektralcharakteristiken
25 der Filtermittel (66).

Die Vorrichtung erlaubt die für farbmétrische Anwendung ausreichend präzise simultane punktweise Ausmessung eines grösseren flächigen Messobjekts unter Einhaltung der für Farbmessungen erforderlichen geometrischen Bedingungen für jeden
30 Bildpunkt des Messobjekts.

(Fig. 1)

This Page Blank (uspto)

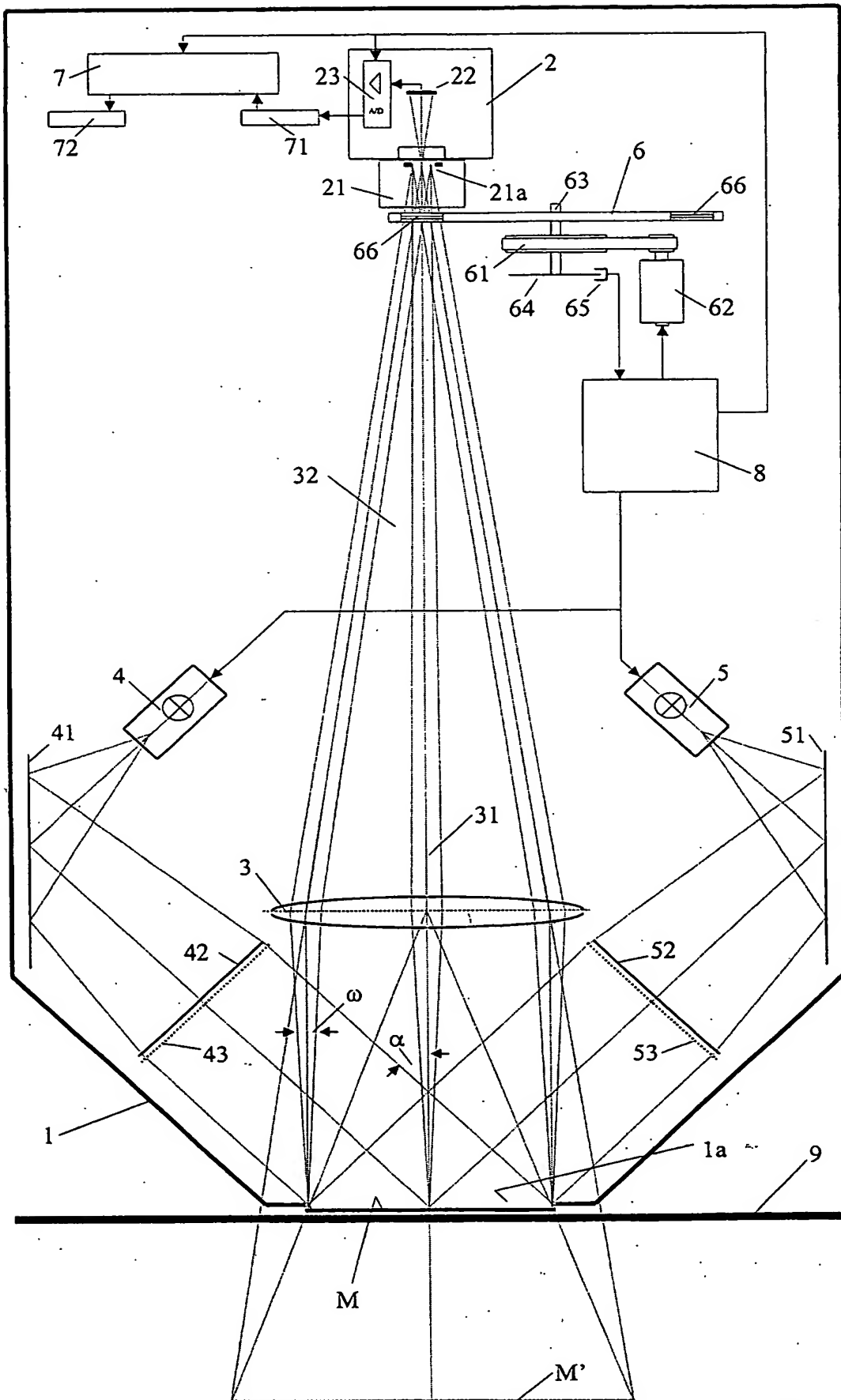


Fig. 1

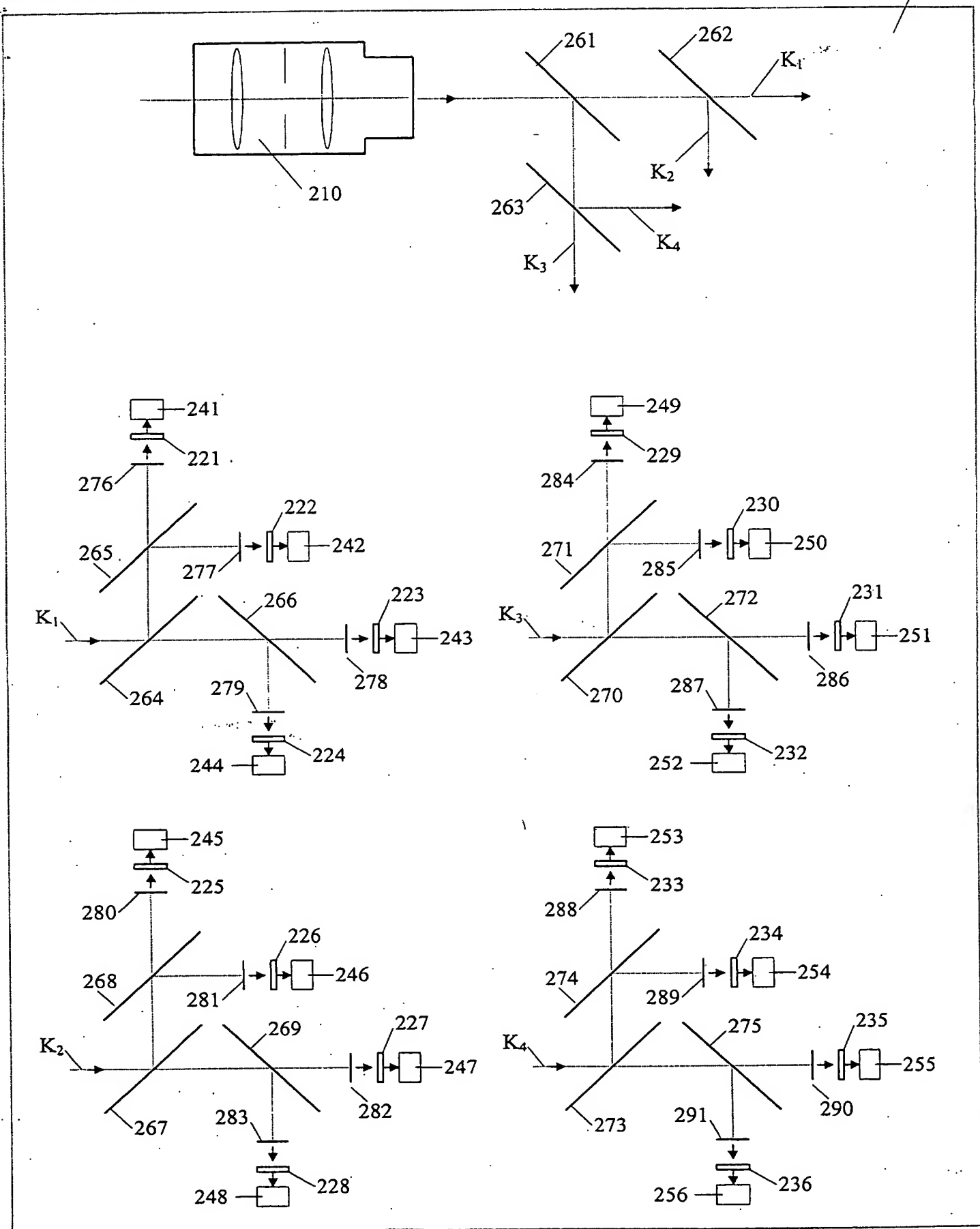


Fig. 2

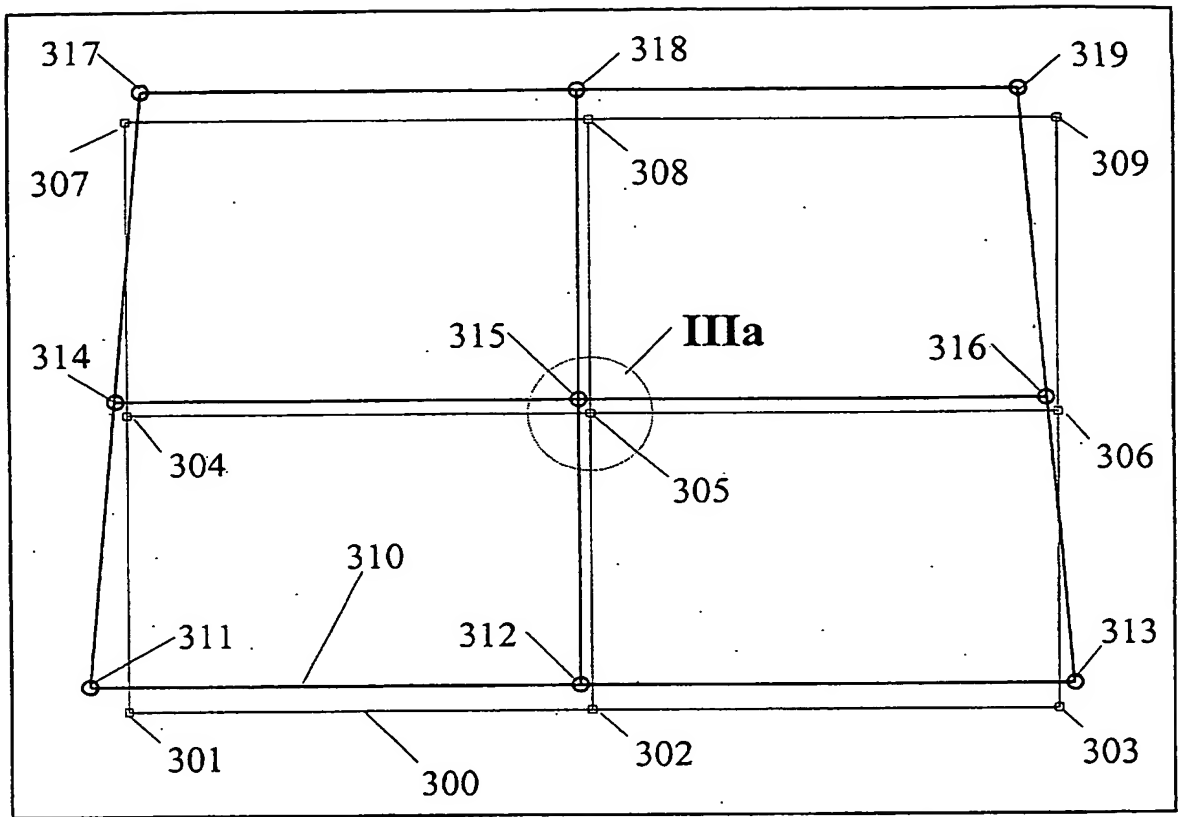


Fig. 3

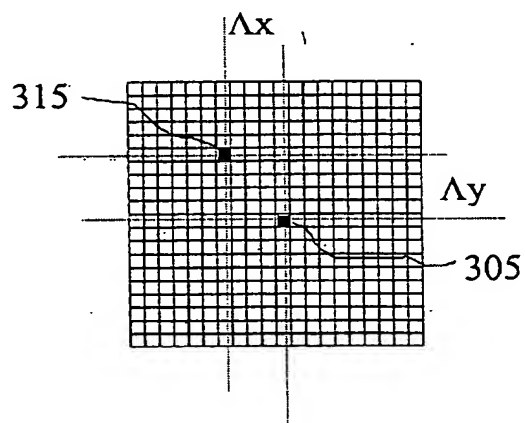


Fig. 3a

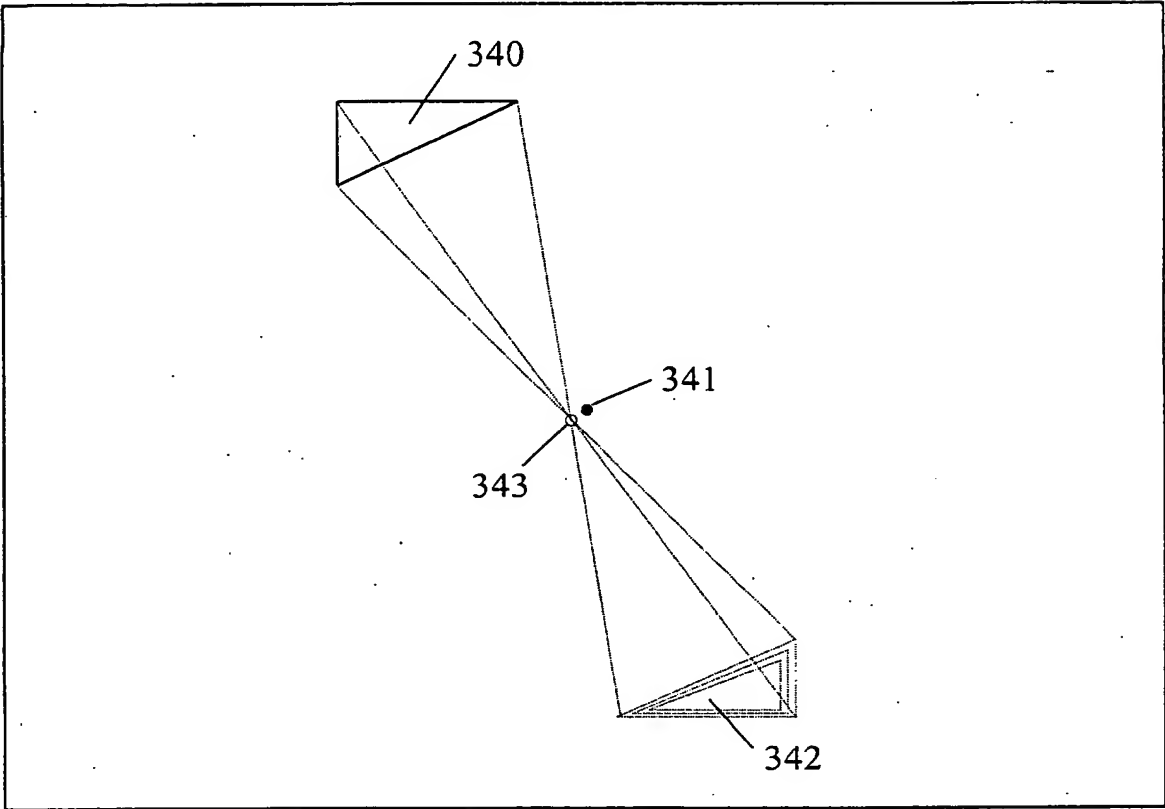


Fig. 4

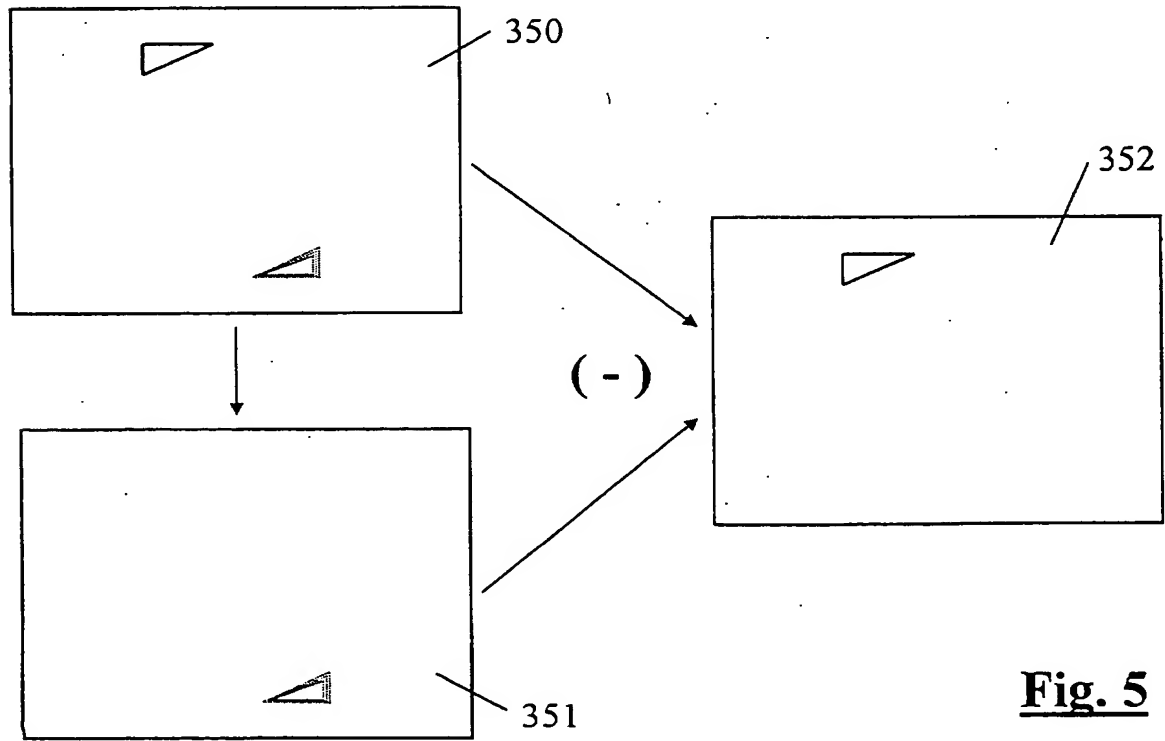
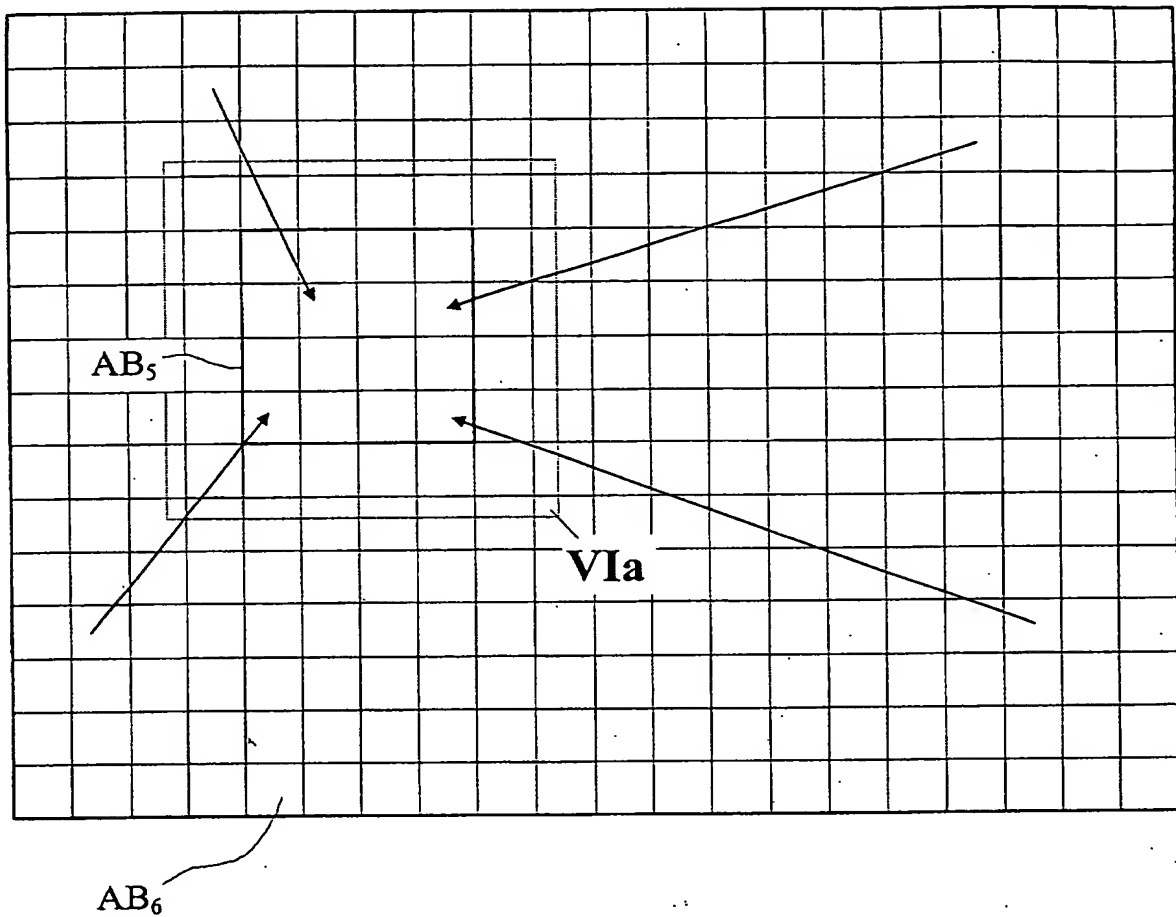


Fig. 5



AB_6

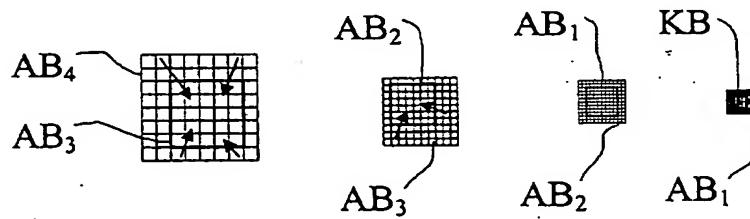
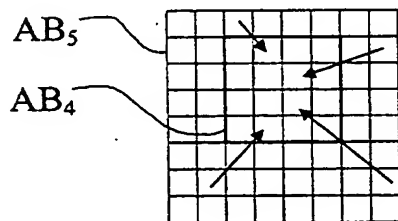


Fig. 6

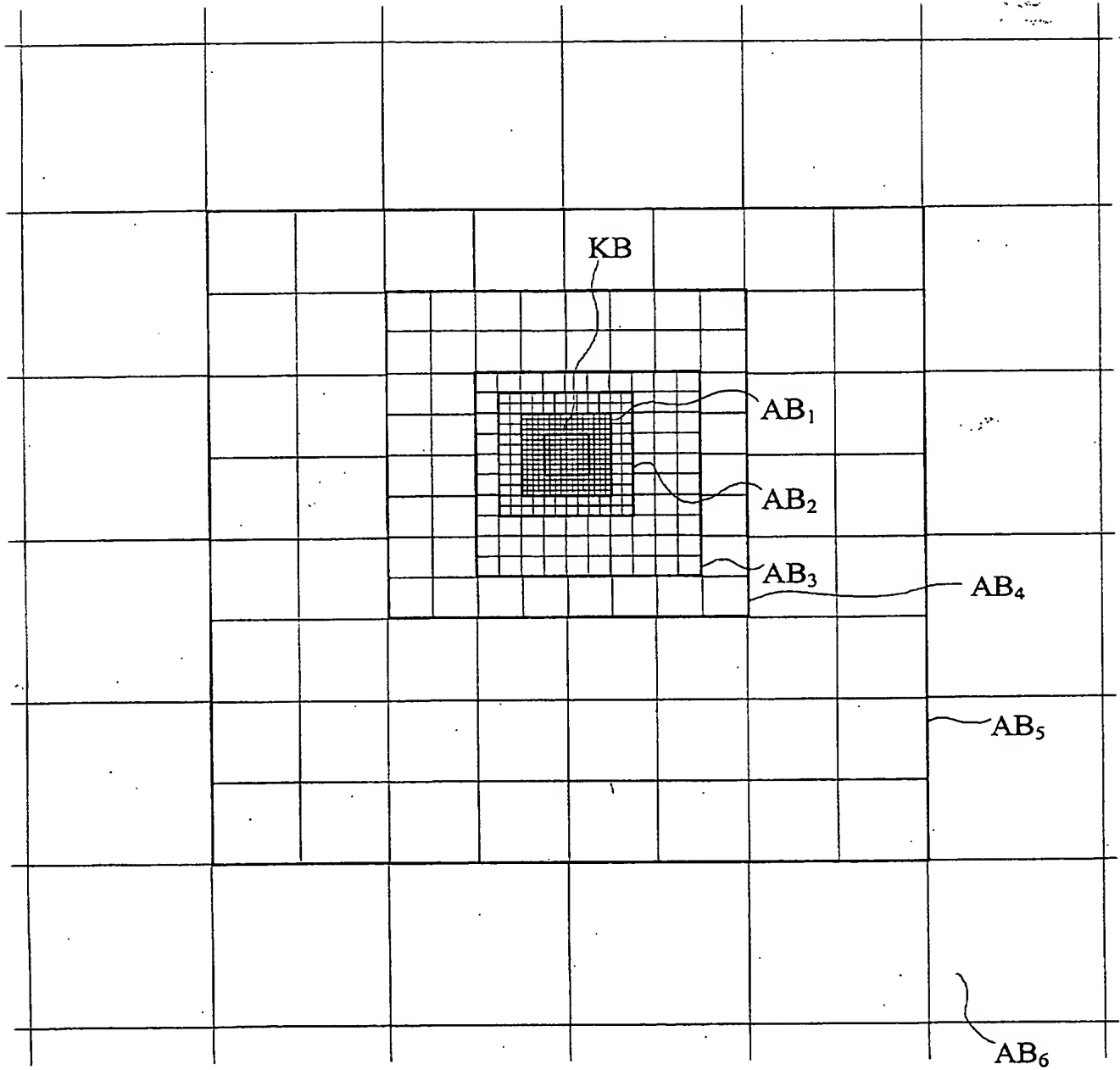


Fig. 6a

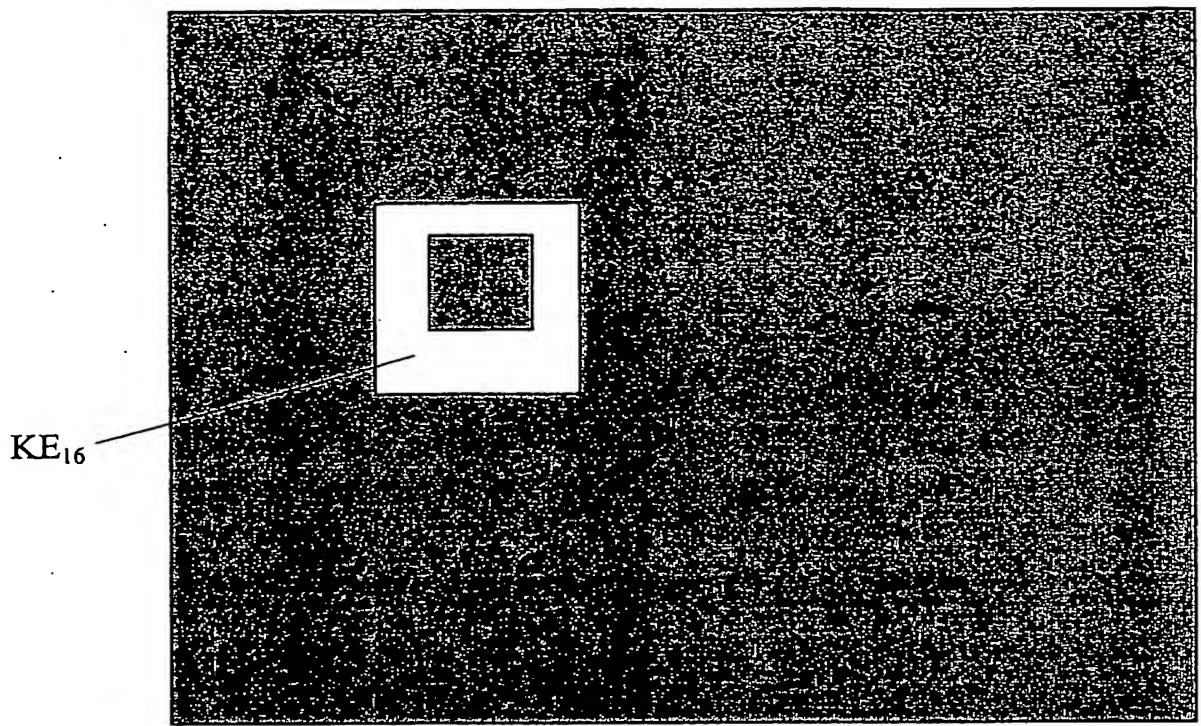


Fig. 7a

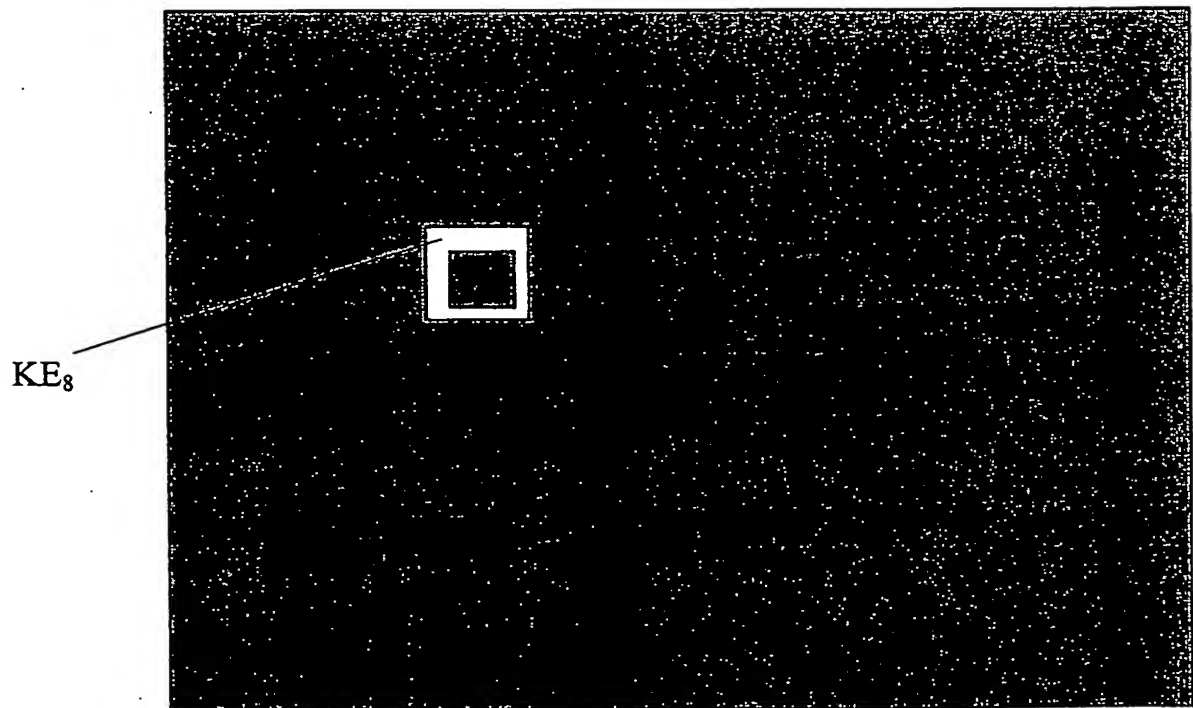


Fig. 7b

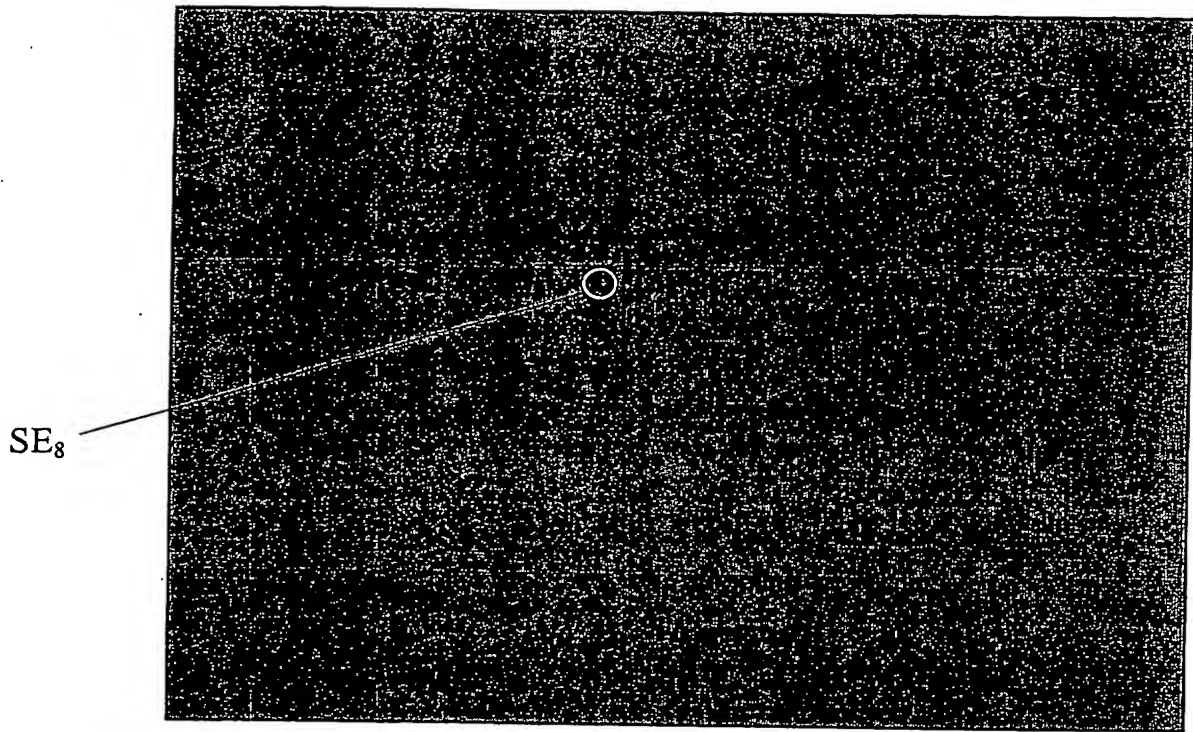


Fig. 8

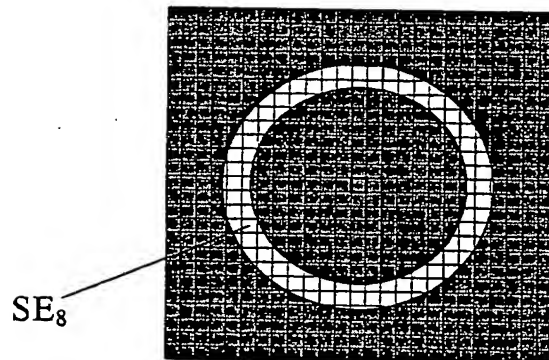


Fig. 8a

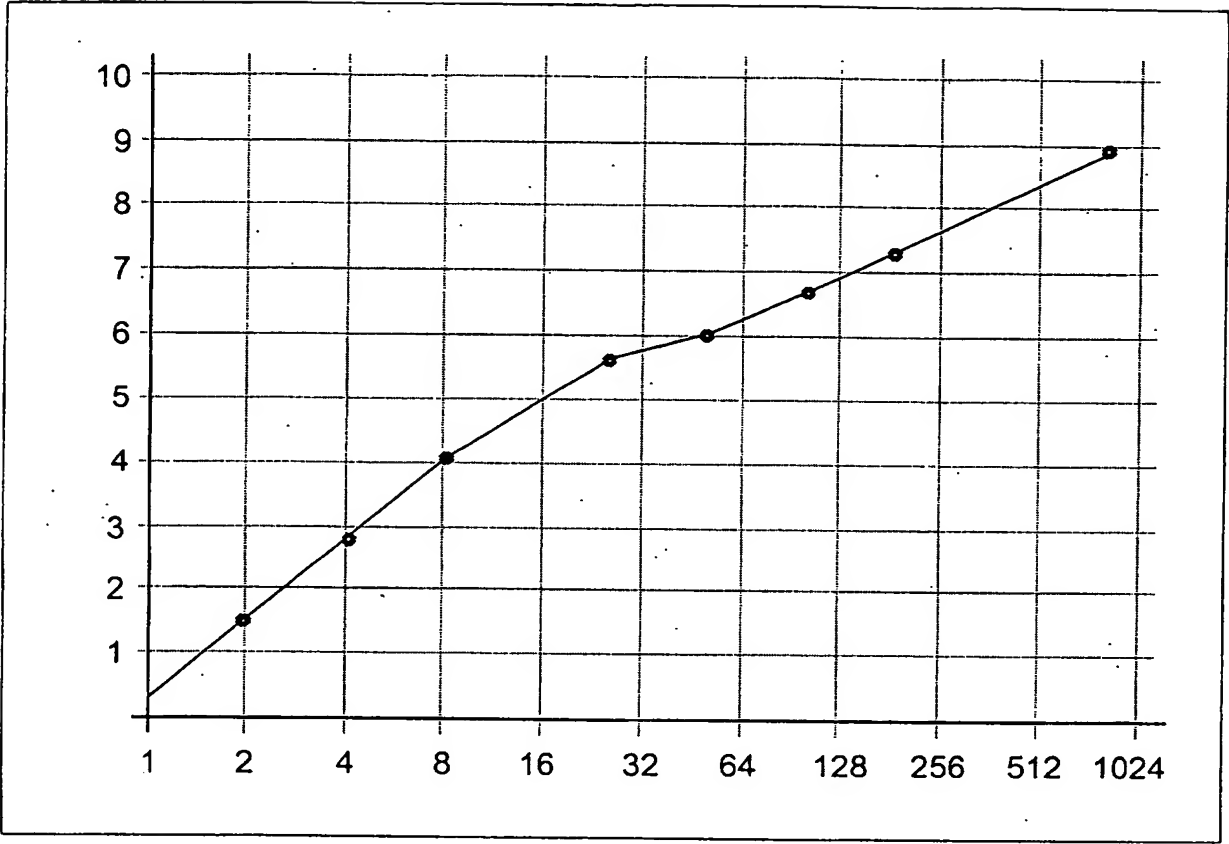


Fig. 9

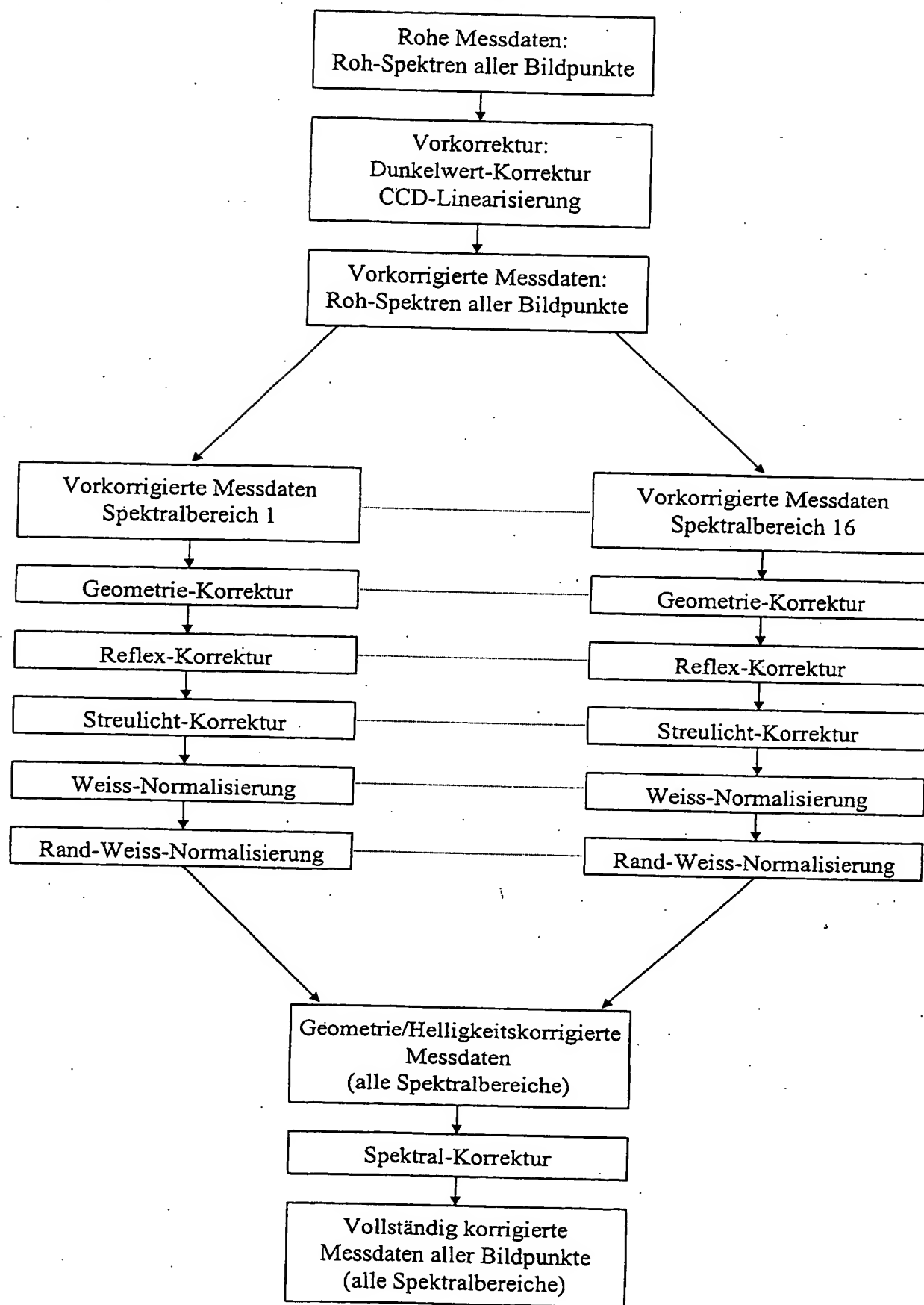


Fig. 10

**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- ☐ BLACK BORDERS
- ☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- ☐ FADED TEXT OR DRAWING
- ☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
- ☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
- ☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
- ☐ GRAY SCALE DOCUMENTS
- ☒ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
- ☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY
- ☐ OTHER: _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.

This Page Blank (uspto)